ГИРОСКОПИЧЕСКИЕ И НАВИГАЦИОННЫЕ СИСТЕМЫ

УДК 527.62:523.2+623.466.33

Т. В. Данилова, М. А. Архипова

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ОРИЕНТАЦИИ КОСМИЧЕСКОГО АППАРАТА В ГЕОЦЕНТРИЧЕСКОЙ ЭКВАТОРИАЛЬНОЙ СИСТЕМЕ КООРДИНАТ НА ОСНОВЕ АСТРОИЗМЕРЕНИЙ ПРИ ОТСУТСТВИИ ДАННЫХ О ПАРАМЕТРАХ ОРБИТЫ

Предлагается способ определения ориентации космического аппарата в геоцентрической экваториальной системе координат при отсутствии данных о параметрах орбиты на основе астроизмерений и последующего распознавания звезд.

Ключевые слова: распознавание звезд, автономная ориентация космического аппарата, оптико-электронный прибор, астроизмерения.

Задача определения ориентации корпуса космического аппарата (КА) в геоцентрической экваториальной инерциальной системе координат (ГЭИСК) решается при следующих предположениях:

— КА находится в состоянии орбитального полета, при этом априорные данные о параметрах орбиты отсутствуют;

— на корпусе КА жестко закреплен оптико-электронный прибор (ОЭП) под углами λ и ρ;

— КА оснащен системой стабилизации, которая удерживает корпус аппарата относительно осей текущей орбитальной системы координат с некоторой постоянной или меняющейся в малом диапазоне погрешностью; эта погрешность по тангажу, рысканью и крену может достигать единиц градусов.

На каждом измерительном сеансе задача расчета направляющих векторов осей X, Y и Z связанной системы координат (ССК), где X — продольная ось, Y и Z — боковые, решается в три этапа [1, 2]:

1) распознавание звезд, наблюдаемых в поле зрения ОЭП;

2) расчет ортов приборной системы координат (ПСК) в ГЭИСК;

3) определение ориентации КА в ГЭИСК.

Рассмотрим эти этапы подробно.

Распознавание звезд. Распознавание звезд производится на основе базы звезд, сформированной по каталогу HIPPARCOS, который в настоящее время является наиболее точным и в силу этого наиболее пригодным для решения задач навигации и ориентации на борту. Каталог HIPPARCOS содержит 118 218 записей (в каждой 78 полей), из которых отобрано 117 955 записей по критерию $\alpha \neq 0$ и $\delta \neq 0$, здесь α и δ — прямое восхождение и склонение звезды соответственно.

Каждая из выбранных записей содержит следующую информацию о звезде: номер по каталогу HIPPARCOS, значения α и δ , звездная величина, собственное движение по α , собственное движение по δ , тригонометрический параллакс. Три последних параметра предназначены для приведения сформированного каталога звезд к эпохе, отвечающей заданным дате и времени, например началу мерного интервала.

При рассмотрении модели ОЭП, чувствительность которого обозначим через q, создается динамическая (или рабочая) база звезд, куда включаются звезды, звездная величина которых, с учетом погрешности измерения, не превосходит q.

Алгоритмом предусмотрена разбивка небесной сферы на четырнадцать областей, в соответствии с чем и динамическая база разбивается на четырнадцать частей с учетом таких характеристик ОЭП, как чувствительность и поле зрения.

В общем случае распознавание звезд может производиться в одном из следующих режимов: локальном, смешанном и глобальном, первые два из которых применяются при наличии априорных данных об орбите, когда рассчитывается примерное направление оптической оси ОЭП и определяется область, в которую эта ось направлена [2]. В рассматриваемом случае, при отсутствии априорных данных об орбите, распознавание производится в глобальном режиме последовательно по всем четырнадцати областям.

Максимальное количество распознаваемых звезд (Q) может варьироваться от 10 до 50. Очевидно, что при увеличении Q надежность результатов распознавания повышается. Однако опыт моделирования показывает, что эти результаты достаточно надежны и при $10 \le Q \le 20$. Если наблюдаемое количество звезд $\tilde{Q} < Q$, то полагается $Q = \tilde{Q}$. Распознавание не проводится, если $\tilde{Q} < 5$.

Начальным шагом для всех режимов распознавания является формирование матрицы $Z^{(0)} = \left\| Z_{kl}^{(0)} \right\|, k, l = 1, ..., Q$, элементы которой представляют собой угловые расстояния между звездами, наблюдаемыми в поле зрения ОЭП, которые рассчитываются после измерения приборных координат звезд:

$$Z_{kl}^{(0)} = \begin{cases} \arccos(a_k, a_l), k = 1, \dots, Q - 1; l = k + 1, \dots, Q; \\ 0, k = 1, \dots, Q; l = 1, \dots, k. \end{cases}$$
(1)

Направляющие косинусы звезд в ПСК $a_k(\xi_k^0, \eta_k^0, \zeta_k^0)$ рассчитываются известным образом по измеренным приборным координатам звезд (ξ_k, η_k) , k = 1, ..., Q, и фокусному расстоянию прибора f[1, 3].

Ключевым является алгоритм распознавания по области разбиения небесной сферы с заданным номером. Суть этого алгоритма заключается в следующем.

Для каждой звезды с измеренными параметрами (ξ_k , η_k , m_k), где m_k — звездная величина, k = 1, ..., Q, формируется список "претендентов", в который включаются звезды, принадлежащие данной области и близкие к данной звезде по звездной величине. Степень этой "близости" определяется точностными характеристиками ОЭП по оценке звездной величины, при этом приборная погрешность измерения звездной величины (Δq) известна и задается в процентах. Отметим, что проверка алгоритма распознавания на имитационной модели [2, 4] показала его надежность при $\Delta q \in [3,0; 50,0]$.

Путем перебора звезд из этих списков, организованного по разработанному оригинальному алгоритму [2], формируются цепочки звезд размером Q (по одной звезде из каждого списка). При включении звезды в цепочку проверяются следующие условия: все звезды цепочки должны быть одновременно "наблюдаемы" в поле зрения ОЭП, т.е. их взаимные угло-

вые расстояния не должны превышать поля зрения ОЭП; контролируется разность измеренных и фактических угловых расстояний, т.е. проверяется истинность условия

$$\left|Z_{kl} - Z^{(0)}_{kl}\right| < \Delta U \,, \tag{2}$$

где Z_{kl} — фактические угловые расстояния между звездами, определяемые по бортовому каталогу; ΔU — малая величина, рассчитываемая в зависимости от погрешности измерения координат звезд:

$$\Delta U = K_U \sqrt{2} \cdot \left(\left| \Delta P \right| + 3\sigma P \right), \tag{3}$$

здесь ΔP , σP — систематическая и случайная погрешности ОЭП соответственно; $K_U \in [1; 2]$ — коэффициент, значение которого изменяется в зависимости от используемого режима распознавания.

Если не выполняется хотя бы одно из проверяемых условий, то звезда в цепочку не включается, цепочка на этом "обрывается", и выбирается следующая звезда из этого же списка "претендентов".

По окончании формирования допустимой цепочки размером Q рассчитывается матрица $Z = ||Z_{kl}||, k = 1, ..., Q - 1, l = k + 1, ..., Q$, и вычисляется значение функции

$$S(Z) = \sum_{k=1}^{Q-1} \sum_{l=k+1}^{Q} \left(Z_{kl} - Z_{kl}^{(0)} \right)^2.$$
(4)

Функция *S* определяет меру различия между двумя рисунками звезд, один из которых наблюдается в поле зрения ОЭП, а другой составлен из звезд — элементов допустимых цепочек.

Далее определяется минимальное значение функции S по всем допустимым цепочкам, которое и обеспечивает результат распознавания — массив звезд, в наибольшей степени отвечающий наблюдаемому в поле зрения ОЭП рисунку звезд. Результат распознавания формируется путем сравнения найденного значения S_{\min} с некоторым малым допустимым значением ΔS , которое рассчитывается исходя из погрешностей измерения и величины Q:

$$\Delta S = K_S \frac{2000}{9} \left(1 + \frac{(Q-1)^2}{2} \right) \left(|\Delta P| + 3\sigma P \right) \left(\frac{3600 \cdot 180}{\pi} \right)^2 C_1, \tag{5}$$

где $K_S \in [1,5;25]$ — коэффициент, значение которого изменяется в зависимости от используемого режима распознавания; $C_1 = 0,8860987877''$ — усредненное значение величины S_{\min} , полученное опытным путем при $\Delta P = 0$, $\sigma P = 0,1$ и Q = 10.

Если

$$S_{\min} < \Delta S$$
, (6)

то результат распознавания принимается, в противном случае звезды считаются нераспознанными.

Изменение величин ΔU и ΔS (формулы (3) и (6)) имеет большое значение для различных целей исследования. Если необходимо добиться на мерном интервале наибольшего числа положительных распознаваний (например, при отсутствии данных об орбите, т.е. в рассматриваемом случае), тогда эти величины следует увеличить, а при моделировании решения задачи навигации и ориентации — уменьшить в целях исключения грубых измерений.

Определение ориентации ОЭП в ГЭИСК. В результате распознавания звезд, осуществленного согласно формулам (1)—(6), имеем Q идентифицированных звезд. Принимая во внимание равенство угловых расстояний между ортами a_0 наблюдаемых звезд и осями ПСК, с одной стороны, и между направляющими косинусами распознанных звезд и осями ГЭИСК — с другой, можно определить орты осей ξ , η , ς ОЭП путем решения трех систем Q линейных уравнений с тремя неизвестными:

$$b_{11}c_{n1} + b_{12}c_{n2} + b_{13}c_{n3} = a_{1n};$$

$$b_{21}c_{n1} + b_{22}c_{n2} + b_{23}c_{n3} = a_{2n};$$

$$\vdots$$

$$b_{Q1}c_{n1} + b_{Q2}c_{n2} + b_{Q3}c_{n3} = a_{Qn},$$
(7)

где $\mathbf{b}_k = (b_{k1}, b_{k2}, b_{k3})$ — направляющие косинусы распознаваемых звезд в ГЭИСК; $\mathbf{c}_n = (c_{n1}, c_{n2}, c_{n3})$ — искомый вектор направляющих косинусов осей ОЭП, n = 1 соответствует оси ξ , n = 2 — оси η и n = 3 — оси ζ .

Каждая из систем вида (7) решается методом наименьших квадратов: ее решением является такой вектор \mathbf{c}_n , который минимизирует длину вектора невязки (разности правой и левой частей системы), т.е.

$$f(c) = \sum_{k} \left(b_{k1}c_{n1} + b_{k2}c_{n2} + b_{k3}c_{n3} - a_{kn} \right)^2 \to \min.$$
(8)

После расчета частных производных функции (8) с учетом $\frac{\partial f}{\partial c_n} = 0$ составляется система

нормальных уравнений

$$B \cdot \mathbf{c}_n = \mathbf{A} \,, \tag{9}$$

при этом
$$B = (B_{ij}), B_{jk} = \sum_{k=1}^{Q} b_{ki} b_{kj}; \mathbf{A} = (A_j), A_j = \sum_{k=1}^{Q} b_{kj} a_{kn}, i, j = 1, 2, 3.$$

Из формулы (9), после обращения матрицы В, определяется искомый вектор

$$\mathbf{c}_n = B^{-1} \cdot \mathbf{A} \,. \tag{10}$$

Определение ориентации КА в ГЭИСК. Задача определения направляющих векторов x_0 , y_0 , z_0 осей ССК (в ГЭИСК) решается следующим образом.

Из векторов \mathbf{c}_n , полученных согласно уравнениям (7)—(10), составляется матрица

$$M_1 = \{ m_{nj} \}, m_{nj} = c_{nj}, n, j = 1, 2, 3,$$

которая является матрицей перехода из ГЭИСК в ПСК.

По известным значениям углов крепления ОЭП на корпусе КА формируется матрица перехода из ПСК в ССК [1, 2]:

$$M_{1} = \begin{vmatrix} -\sin\lambda & \cos\lambda & 0 \\ -\cos\lambda\sin\rho & -\sin\lambda\sin\rho & \cos\rho \\ \cos\lambda\cos\rho & \sin\lambda\cos\rho & \sin\rho \end{vmatrix}$$

Матрица

$$M_3 = M_2^T M_1 ,$$

являющаяся матрицей перехода из ГЭИСК в ССК, дает решение задачи; искомые векторы x_0, y_0, z_0 — соответственно первая, вторая и третья строки матрицы M_3 .

Точность решения задачи определяется точностью расчета элементов матриц M_1 и M_2 .

Результаты моделирования. Для исследования точности предложенного алгоритма в среде программирования C++ Builder 6.0 была создана имитационная модель. Согласно принципам объектно-ориентированной технологии разработаны классы, моделирующие функционирование отдельных элементов бортового комплекса навигации и ориентации. К таковым относятся классы AS_VOZMU (модель возмущений), AS_SUN_SYSTEM (модель солнечной системы), AS_INTEGR (интегрирование уравнений движения), AS_ORBITA (модель движения KA с учетом заданных возмущений и методов интегрирования), AS_OEP_PRIBOR (модель оптико-электронного прибора, реализующая функции измерения координат, звездных величин, распознавания звезд и расчета ортов приборных осей) и др. Для целей исследования разработан класс AS_STATISTIC, который позволяет рассчитывать статистические характеристики по заданной выборке (среднее, среднеквадратическое отклонение, минимум, максимум и др.).

Эксперименты проводились для орбит, параметры которых представлены в табл. 1. Данные об орбите использовались для моделирования измерений. В модели движения КА гравитационное поле представлялось в виде точечных масс [1, 2], в зависимости от высоты орбиты учитывались гравитационное влияние Солнца и Луны, световое давление, тормозящее воздействие атмосферы. Интегрирование уравнения движения КА проводилось методом Рунге — Кутты и Адамса четвертого порядка с корректировкой [5]. При этом варьировались погрешности системы стабилизации, углы закрепления ОЭП на корпусе КА (λ , ρ), систематическая и случайная погрешности ОЭП.

						Таблица 1
	Параметры орбиты					
Номер	Большая	Эксцентри-	Пондоношио	Восходящий	Точка	Истинная
орбиты	полуось	ситет		узел	перигея	аномалия
	<i>а,</i> км	е	ι,	Ω, …°	ω,°	9,°
1	6780	0,01	85	60	0	0
2	7378	0,01	84	0	0	0
3	7378	0,01	85	0	0	0
4	25478	0,01	63	120	60	0
5	27800	0,75	0,01	120	60	0
6	29000	0,75	63	0	0	0
7	42400	0,01	0	0	30	0
Дата				Время		
(день, месяц, год)				(часы, минуты, секунды)		
02.03.2011				01:02:03.860		

Измерения проводились с интервалом 50 с для низких орбит, 180 с — для средних, 300 с — для геостационара и орбит 4, 5, 6; количество измерений — не менее 100...200 на мерном интервале в один виток.

Анализировались углы *и* между фактическими и расчетными направлениями оптической оси ζ ОЭП и осей КА, определяющие точность представленного алгоритма. Для угла *и* рассчитывалось среднее значение (Δu), среднеквадратичное отклонение (σ_u), минимальное (u_{\min}) и максимальное (u_{\max}) значения, а также оценка $\hat{u} = \Delta u + 3\sigma_u$.

На рисунке представлен график зависимости Δu и \hat{u} от σP (группы кривых \mathcal{A} и \mathcal{B} соответственно) при погрешности стабилизации в 1° (по тангажу, рысканью и крену), $\lambda = 45^\circ$, $\rho = 45^\circ$ и $\Delta P = 0$ для всех исследованных орбит. Анализ графиков показывает, что характеристики Δu и \hat{u} слабо зависят от орбиты. Более того, аналогичная закономерность обнаруживается и при других значениях погрешностей стабилизации и углах крепления ОЭП.



Результаты моделирования для орбиты 1 представлены в табл. 2, из которой видно, что при $\Delta P = 0$ погрешность определения ориентации корпуса КА примерно в шесть раз больше погрешности расчета ориентации оптической оси ОЭП, а при $\Delta P \neq 0$

\hat{u}_{KA}	$=\kappa\hat{u}_{O\Theta\Pi},$	ĸ∈	(0, 6; 3)) (

Таблица 2

ΔΡ, σΡ,"	Ось	Погрешности расчета направлений оптической оси ζ ОЭП и осей X, Y, Z ССК					
		$\Delta u, \ldots "$	σ_u, \ldots''	<i>u</i> _{min} ,"	<i>u</i> _{max} ,"	û ,"	
	ζ	0,05689	0,0336862	0,00435	0,17362	0,15795	
0,0;	X	0,29266	0,2044993	0,02766	0,92855	0,90616	
0,1	Y	0,28731	0,2000521	0,01792	0,87297	0,88747	
	Ζ	0,26675	0,2145556	0,01229	1,01040	0,91042	
	ζ	0,28469	0,1682043	0,02608	0,86809	0,78931	
0,0;	X	1,46341	1,0224021	0,13964	4,64278	4,53062	
0,5	Y	1,43665	1,0001982	0,09175	4,36489	4,43725	
	Ζ	1,33383	1,0727300	0,06101	5,05203	4,55202	
	ζ	0,56940	0,3364002	0,05216	1,73620	1,57860	
0,0;	X	2,92683	2,0447993	0,27931	9,28552	9,06123	
1,0	Y	2,87331	2,0003880	0,18354	8,72975	8,87447	
	Ζ	2,66765	2,1454652	0,12179	10,10418	9,10405	

					Проде	олжение табл. 2
ΔP σP ″	Ось	Погрешности расчета направлений оптической оси ζ ОЭП и осей X, Y, Z ССК				
Δi , δi ,		$\Delta u, \ldots "$	σ_u, \dots''	<i>u</i> _{min} ,"	<i>u</i> _{max} ,"	û ,"
	ζ	1,70822	1,0092208	0,15645	5,20879	4,73588
0,0;	Х	8,78049	6,1344057	0,83796	27,85609	27,18371
3,0	Y	8,61992	6,0010818	0,55078	26,18897	26,62316
	Ζ	8,00296	6,4364526	0,36538	30,31391	27,31232
	ζ	2,84707	1,6820610	0,26093	8,68166	7,89325
0,0;	X	14,63415	10,2240282	1,39659	46,42601	45,30623
5,0	Y	14,36651	10,0016707	0,91806	43,64782	44,37152
	Ζ	13,33827	10,7275207	0,60890	50,52547	45,52083
	ζ	5,69428	3,3642552	0,52283	17,36506	15,78704
0,0;	Ň	29,26825	20,4481537	2,79312	92,84803	90,61271
10,0	Y	28,73288	20,0026822	1,83657	87,29328	88,74092
	Ζ	26,67654	21,4555405	1,21740	101,06237	91,04316
	ζ	17,08458	10,0943795	1,57995	52,11603	47,36771
0,0;	X	87,80423	61,3457032	8,37870	278,49604	271,84134
30,0	Y	86,19704	60,0002378	5,51489	261,85161	266,19776
	Ζ	80,02964	64,3726410	3,64734	303,32401	273,14757
	ζ	1,39915	0,0488519	1,28191	1,55028	1,54571
1,0;	X	1,42002	0,1535081	0,96011	1,89920	1,88054
0,1	Y	0,77920	0,2720871	0,22850	1,57643	1,59546
	Ζ	1,24492	0,1919204	0,92673	1,95810	1,82068
	۲	1,40399	0,2462114	0,81876	2,18038	2,14263
1,0;	X	2,03828	0,9192998	0,62515	4,92618	4,79618
0,5	Y	1,62074	1,0500766	0,05171	5,03172	4,77097
,	Ζ	1,86938	0,9248337	0,66181	5,81358	4,64388
	ζ	4,19530	0,2446639	3,61293	4,95515	4,92929
3,0;	X	4,42872	0,7979229	2,06687	6,80972	6,82249
0,5	Y	2,59873	1,2239888	0,48638	6,44935	6,27070
	Ζ	3,90494	0,9123128	2,60707	7,68343	6,64188
3,0;	ζ	4,19792	0,4913845	3,03267	5,73731	5,67208
	X	5,13803	1,7429077	1,32006	10,51613	10,36675
1,0	Y	3,62695	2,1654611	0,34223	10,76822	10,12333
	Ζ	4,63830	1,7808345	2,54140	12,49355	9,98080
	ζ	6,99578	0,2442565	6,40958	7,75141	7,72855
5,0;	Х	7,10011	0,7675561	4,80055	9,49613	9,40278
0,5	Y	3,89601	1,3604198	1,14273	7,88222	7,97727
	Z	6,22458	0,9596059	4,63366	9,79064	9,10340
	ζ	6,99152	0,4897925	5,82779	8,51564	8,46089
5,0; 1,0	X	7,56832	1,6305750	2,84083	12,30185	12,46005
	Y	4,62333	2,3479914	1,09709	12,18633	11,66731
	Ζ	6,70297	1,7936679	4,18338	14,37239	12,08398
5,0; 1,5	ζ	6,99414	0,7365655	5,24749	9,29813	9,20384
	X	8,28196	2,5804596	1,96307	16,15348	16,02334
	Y	5,66422	3,2851567	0,81863	16,50594	15,51969
	Ζ	7,44418	2,6593206	4,21766	19,19192	15,42215
5,0; 2,0	ζ	7,00361	0,9838830	4,66925	10,09466	9,95526
	X	9,17651	3,5674189	3,22365	20,33033	19,87877
	Y	6,84100	4,2652661	0,32147	20,83150	19,63680
	Z	8,34540	3,6114793	3,86380	24,10711	19,17984

Разработанная имитационная модель позволяет сформировать требования к характеристикам ОЭП для достижения требуемой точности определения ориентации корпуса КА в ГЭИСК. Например, при $\Delta u \le 5''$ погрешности ОЭП должны быть следующими: $\Delta P \le 1''$, $\sigma P \in [0, 1''; 0, 5''].$

На основе представленного экспериментального материала можно сделать очевидный вывод, что при отсутствии априорных данных об орбите и фактической ориентации корпуса КА относительно текущей орбитальной системы координат точность расчета направлений осей ОЭП и КА в ГЭИСК определяется только погрешностями прибора и не зависит от орбиты, ориентации КА и углов закрепления ОЭП на его корпусе.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Кузнецов В. И., Данилова Т. В. Автоматизированная система исследований методов и алгоритмов автономной навигации и ориентации космических аппаратов: Учеб. пособие. СПб: ВКА им. А. Ф. Можайского, 2006.
- 2. *Кузнецов В. И.* Автоматизированная система научных исследований методов и алгоритмов автономной навигации и ориентации космических аппаратов. Монография. СПб: ВКА им. А. Ф. Можайского, 2010. В 2 ч.
- 3. *Кузнецов В. И., Данилова Т. В.* Алгоритмы распознавания "рабочих" звезд по звездному полю // Изв. вузов. Приборостроение. 2003. Т. 46, № 4. С. 16—23.
- 4. *Кузнецов В. И., Данилова Т. В.* Система автономной навигации и ориентации ИСЗ, основанная на виртуальных измерениях зенитных расстояний звезд // Космические исследования. 2011. Т. 49, № 6. С. 551—562.
- 5. Смолицкий Х. Л., Рыжиков Ю. И. Вычислительная математика: Учеб. пособие. Л.: ВИКИ им. А. Ф. Можайского, 1976.

Сведения об авторах

	1
Тамара Валентиновна Данилова	 канд. техн. наук; Военный институт Военно-космической академии
	им. А. Ф. Можайского, Санкт-Петербург;
	E-mail: danitoma58@yandex.ru
Марина Александровна Архипова	 Военный институт Военно-космической академии им. А. Ф. Можай-
	ского, Санкт-Петербург; науч. сотрудник;
	E-mail: marina arhipova@mail.ru

Рекомендована Военным институтом ВКА им. А. Ф. Можайского Поступила в редакцию 02.04.13 г.