

УДК 531.38

© 2001 г. В.Н. Кошляков, В.Л. Макаров

### К ТЕОРИИ ГИРОСКОПИЧЕСКИХ СИСТЕМ С НЕКОНСЕРВАТИВНЫМИ СИЛАМИ

Развиваются и обобщаются полученные ранее результаты [1, 2] применительно к механическим системам, содержащим неконсервативные позиционные силы. Формулируются необходимые и достаточные условия перехода к некоторому матричному уравнению, использование которого позволяет преодолеть трудности, связанные с наличием в исходных уравнениях неконсервативных позиционных структур. Указанные условия выражаются непосредственно через матричные коэффициенты исходного уравнения. Рассматриваемая методика применяется к анализу точных уравнений четырехгироскопной вертикали (без использования уравнений прецессионной теории) в предположении ее установки на подвижном относительно Земли основании.

**1. Постановка задачи.** Рассматривается матричное уравнение вида

$$J\ddot{x} + (D + HG)\dot{x} + (\Pi + P)x = X(x, \dot{x}) \quad (1.1)$$

где  $x = \text{col}(x_1, \dots, x_m)$  – искомый вектор;  $J = J^T$ ,  $D = D^T$ ,  $G = -G^T$ ,  $\Pi = \Pi^T$ ,  $P = -P^T$  (индекс  $T$  означает транспонирование) – постоянные матрицы размера  $m \times m$ ;  $X(x, \dot{x})$  –  $m$ -мерный вектор-столбец, содержащий компоненты векторов  $x$  и  $\dot{x}$  в степенях выше первой;  $H > 0$  – некоторый большой скалярный параметр. Матрицы  $J$  и  $D$  считаются положительно определенными, матрицы  $G$  и  $P$  – невырожденными.

Уравнение (1.1) описывает возмущенное движение механических систем, находящихся под действием диссипативных, гироскопических, потенциальных и неконсервативных позиционных сил. В системах с гироскопами под  $J$  следует понимать матрицу суммарных моментов инерции относительно соответствующих осей.

Ранее [1] была использована подстановка

$$x = L\xi \quad (1.2)$$

приводящая к уравнению

$$JL\ddot{\xi} + [2J\dot{L} + (D + HG)L]\dot{\xi} + [J\ddot{L} + (D + HG)\dot{L} + (\Pi + P)L]\xi = \Xi \quad (1.3)$$

где  $\Xi$  – вектор-столбец, содержащий компоненты  $\xi$  и  $\dot{\xi}$  в степенях выше первой. Выполнение условия

$$D\dot{L} + PL = 0 \quad (1.4)$$

позволяет исключить матрицу  $P$  из уравнения (1.3). При учете условия (1.4) уравнение (1.3) с точностью до нелинейного вектора  $\Xi$  может быть приведено к виду [1]

$$\ddot{\xi} + Q\dot{\xi} + R\xi = 0 \quad (1.5)$$

где

$$Q = L^{-1}VL, \quad R = L^{-1}WL \quad (1.6)$$

$$V = J^{-1}(D + HG) + 2A, \quad W = A^2 + J^{-1}(\Pi + HGA), \quad A = D^{-1}P^T \quad (1.7)$$

Из представлений (1.6) следует, что матрицы  $V, Q$  и соответственно  $W, R$  связаны преобразованием подобия.

Обращаясь к уравнению (1.5) и выражениям (1.6) – (1.7), замечаем, что при выполнении соотношений

$$V = L^{-1}(t)VL(t), \quad W = L^{-1}(t)WL(t), \quad \forall t \geq 0 \quad (1.8)$$

или

$$L(t)V = VL(t), \quad L(t)W = WL(t) \quad (1.9)$$

т.е. когда матрицы  $L(t), V$  и соответственно  $L(t), W$  коммутируют, уравнение (1.5) существенно упрощается и имеет вид

$$\ddot{\xi} + V\dot{\xi} + W\xi = 0 \quad (1.10)$$

содержащий  $V$  и  $W$  в качестве постоянных матричных коэффициентов при  $\dot{\xi}$  и  $\xi$ .

Умножая уравнение (1.10) слева на  $J$ , имеем

$$J\ddot{\xi} + V_1\dot{\xi} + W_1\xi = 0 \quad (V_1 = JV, \quad W_1 = JW) \quad (1.11)$$

Если матрица  $W_1$  получается симметрической (неконсервативные позиционные структуры отсутствуют), а матрица  $V_1$  – зависящей от диссипативных и гироскопических сил, то к уравнению (1.11) допустимо прямое применение теорем Томсона – Тета – Четаева [3, 4].

Поэтому естественной является постановка вопроса о получении условий, выраженных посредством матриц, входящих в исходное уравнение (1.1), при которых соотношения (1.8) – (1.9) тождественно выполняются и приводят к уравнению (1.11).

**2. Условия приводимости к уравнению (1.11).** Обратимся к условию (1.4), которое может быть представлено в виде матричного уравнения

$$\dot{L} = AL \quad (2.1)$$

где  $A$  определяется согласно (1.7). Имеем отсюда

$$L = e^{At}L(0) \quad (2.2)$$

где матрица  $L(0)$  соответствует начальному значению  $t$ .

При ограниченности  $L(t)$  и  $\dot{L}(t)$  на интервале  $[0, \infty)$ , а также при  $|\det L(t)| \geq \delta > 0$  матрица  $L$  будет матрицей Ляпунова. Тогда преобразование (1.2) не изменяет свойств устойчивости линейной части уравнения (1.1).

Можно показать, что при сделанных предположениях относительно матриц  $D$  и  $P$  и при  $L(0) = E$  ( $E$  – единичная матрица) решение задачи Коши для уравнения (2.1) будет матрицей Ляпунова. Действительно, поскольку матрица  $D$  – симметрическая и положительно определена, то существуют единственные, симметрические, положительно определенные матрицы  $D^{1/2}$  и  $D^{-1/2}$  [5]. Обозначим

$$L_1(t) = D^{1/2}L(t)D^{1/2}, \quad P_1 = -D^{-1/2}PD^{-1/2} \quad (2.3)$$

Тогда задача Коши для (2.1) примет вид

$$\dot{L}_1(t) = P_1L_1(t), \quad L_1(0) = D \quad (2.4)$$

При этом матрица  $P_1$  остается кососимметрической. Имеем теперь при учете соотношений (2.3) и (2.4)

$$L(t) = D^{-1/2} \exp(P_1 t) D^{1/2} \quad (2.5)$$

Из равенства (2.5) следуют оценки по норме матриц  $L(t)$  и  $\dot{L}(t)$ :

$$\begin{aligned}\|L(t)\| &\leq \|D^{-1/2}\| \|\exp(P_1 t)\| \|D^{1/2}\| = \|D^{-1/2}\| \|D^{1/2}\| \\ \|\dot{L}(t)\| &\leq \|D^{-1/2}\| \|P_1\| \|\exp(P_1 t)\| \|D^{1/2}\| = \|D^{-1/2}\| \|P_1\| \|D^{1/2}\|, \quad \forall t \geq 0\end{aligned}\quad (2.6)$$

При этом использовано тождество

$$\|\exp(P_1 t)\| \equiv 1 \quad (2.7)$$

В справедливости тождества (2.7) убеждаемся, воспользовавшись представлением евклидовой нормы  $\|A\|$  вещественной матрицы  $A = \|a_{ij}\|$  [6]:

$$\|A\| = \left( \sum_{i,j=1}^n |a_{ij}|^2 \right)^{1/2} = [\text{tr}(AA^T)]^{1/2} \quad (2.8)$$

где  $\text{tr}(AA^T)$  – след матрицы  $AA^T$ . Полагая в представлении (2.8)  $A = \exp(P_1 t)$ , приходим к тождеству (2.7), поскольку  $P_1 = -P_1^T$ .

Оценки (2.6) свидетельствуют об ограниченности  $L(t)$  и  $\dot{L}(t)$  на интервале  $[0, \infty)$ . Теперь из равенства (2.5) имеем

$$\det L(t) = \det D^{-1/2} \det[\exp(P_1 t)] \det D^{1/2} \equiv 1$$

так как, согласно тождеству Якоби [6],

$$\det[\exp(P_1 t)] = \exp(t \cdot \text{tr} P_1) = 1$$

Итак,  $L(t)$  – матрица Ляпунова.

**Теорема.** Пусть  $P, G$  – произвольные невырожденные кососимметрические матрицы;  $J, D, \Pi$  – произвольные симметрические матрицы, причем матрицы  $J, D$  положительно определены. Тогда для выполнения условий (1.8), (1.9) при любом  $H > 0$  необходимо и достаточно, чтобы соблюдались условия

$$PJ^{-1}D = DJ^{-1}P, \quad PD^{-1}G = GD^{-1}P, \quad PD^{-1}\Pi = \Pi D^{-1}P \quad (2.9)$$

**Доказательство.** Указанная в формулировке теоремы структура матриц  $P, G, J, D, \Pi$ , равно как положительность параметра  $H$ , были оговорены в разд. 1. Допустим, что выполняются условия коммутативности (1.8) или, что то же, (1.9). Воспользовавшись представлением матричной экспоненты, имеем решение уравнения (2.2) в виде

$$L(t) = \sum_{l=0}^{\infty} (D^{-1}P^T)^l \frac{t^l}{l!} L(0) \quad (2.10)$$

справедливое для любого конечного  $t$ . При учете равенства (2.10) получаем из соотношений (1.9) равенства

$$D^{-1}PV - VD^{-1}P = 0, \quad D^{-1}PW - WD^{-1}P = 0$$

Используя формулы (1.7) и выделяя члены, содержащие множителем большой параметр  $H$ , записываем полученные равенства в виде

$$\begin{aligned}D^{-1}PJ^{-1}D - J^{-1}P + H(D^{-1}PJ^{-1}G - J^{-1}GD^{-1}P) &= 0 \\ D^{-1}PJ^{-1}\Pi - J^{-1}\Pi D^{-1}P - H(D^{-1}PJ^{-1}G - J^{-1}GD^{-1}P)D^{-1}P &= 0\end{aligned}\quad (2.11)$$

Выражения (2.11) должны быть справедливы для любых  $H > 0$ . Это возможно только тогда, когда будут иметь место равенства

$$D^{-1}PJ^{-1}D = J^{-1}P, \quad D^{-1}PJ^{-1}G = J^{-1}GD^{-1}P, \quad D^{-1}PJ^{-1}\Pi = J^{-1}\Pi D^{-1}P \quad (2.12)$$

Теперь уже легко получаются условия (2.9). Умножая первое из равенств (2.12) слева на  $D$ , приходим к первому из условий (2.9). Далее, умножая первое из равенств (2.12) справа на  $D^{-1}$ , получаем  $D^{-1}PJ^{-1} = J^{-1}PD^{-1}$ . При учете полученного условия второе и третье из равенств (2.12) приводят соответственно ко второму и третьему условиям (2.9). Этим доказывается необходимость.

Пусть теперь выполняются условия (2.9). Используя формулы (1.7) и (2.12), убеждаемся в справедливости выражений

$$D^{-1}PV - VD^{-1}P = 0, \quad D^{-1}PW - WD^{-1}P = 0 \quad (2.13)$$

Поскольку, согласно равенству (2.10), матрица  $L$  однозначно связана с  $D^{-1}P$ , то коммутировать с  $V$  и  $W$  будет и матрица  $L$ . А тогда условия (2.13) приводят к условиям (1.9).

Этим доказывается достаточность и, следовательно, справедливость сформулированной теоремы.

Отметим, что условия (2.9) являются необходимыми и достаточными лишь для того, чтобы уравнения (1.5) приводилось к виду (1.11). Однако они ничего не утверждают относительно свойств матрицы  $W_1$ , основным из которых при исследовании устойчивости уравнения (1.11) является ее симметричность. Можно убедиться в справедливости следующего утверждения.

*Лемма.* Для того чтобы матрица  $W_1$  в уравнении (1.11) была симметрической, достаточно выполнения первых двух из условий (2.9).

*Доказательство.* Используя выражения (1.7) и первые два из условий (2.9), а также учитывая, что матрица  $\Pi$  по определению симметрическая, т.е.  $\Pi = \Pi^T$ , имеем

$$\begin{aligned} W_1 - W_1^T &= JW - (JW)^T = J(D^{-1}P)^2 - HGD^{-1}P - (PD^{-1})^2 J + HPD^{-1}G = \\ &= (JD^{-1}P)D^{-1}P - PD^{-1}(PD^{-1}J) + H(PD^{-1}G - GD^{-1}P) = \\ &= PD^{-1}JD^{-1}P - PD^{-1}JD^{-1}P = 0 \end{aligned} \quad (2.14)$$

что и требовалось доказать.

Условие (2.14) свидетельствует об отсутствии неконсервативных структур в составе матрицы  $W_1$ . Тем самым оно оправдывает законность применения соответствующей теоремы Томсона – Тета – Четаева.

При отсутствии сил с полной диссипацией и произвольных гироскопических сил, входящих в состав  $V_1$ , положительная определенность симметрической матрицы  $W_1$  соответствует устойчивости (неасимптотической) тривиального решения уравнения (1.11) для указанных условий. А в этом случае добавление сил с полной диссипацией и произвольных гироскопических сил сообщает уравнению (1.11), согласно теореме Томсона – Тета – Четаева, свойство асимптотической устойчивости.

**3. Четырехгироскопная вертикаль.** В свете теории, изложенной в разд. 1, 2, ниже рассматривается более общий в сравнении с разобранным ранее [1] вариант четырехгироскопной вертикали, установленной на подвижном относительно Земли основании.

Система представляет собой установленную в кардановом подвесе платформу, стабилизируемую в горизонте посредством четырех одинаковых гироскопов с вертикальными осями их кожухов. Гироскопы попарно связаны антипараллелограммами, обеспечивающими разворот гироскопов в плоскости платформы на одинаковые углы

в противоположные стороны. Каждая пара гироскопов соединена пружиной с внутренней рамкой карданова подвеса. Предполагается, что центр масс системы расположен ниже ее геометрического центра.

Управление платформой осуществляется специальной системой коррекции, вырабатывающей соответственные моменты относительно осей платформы и кожухов гироскопов. Подробное описание четырехгироскопной вертикали, а также ее теория, ограниченная рамками прецессионной постановки, изложены в монографии [7]. На основе полных уравнений (с учетом инерционных членов) прямым методом Ляпунова была исследована устойчивость одного из вариантов силового четырехроторного гиригоризонта для случая неподвижного основания [8].

Ниже рассматривается, применительно к полным уравнениям, случай подвижной точки опоры в предположении циркуляции основания с постоянной по величине линейной скоростью. Для этого случая уравнения движения рассматриваемой системы в обозначениях статьи [1] имеют вид [7] (незначительным влиянием суточного вращения Земли пренебрегаем)

$$\begin{aligned} J_1 \ddot{x}_1 + b_1 \dot{x}_1 + 2H\dot{x}_2 + 2H\omega x_3 + s_1 x_2 + Plx_1 &= -Pl \frac{v\omega}{g} \\ J_2 \ddot{x}_2 + b_2 \dot{x}_2 - 2H\dot{x}_1 + 2H\omega x_4 + cx_2 - s_2 x_1 &= 0 \\ J_2 \ddot{x}_3 + b_2 \dot{x}_3 + 2H\dot{x}_4 + 2H\omega x_1 + cx_3 - s_2 x_4 &= 2H \frac{v}{R} \\ J_3 \ddot{x}_4 + b_3 \dot{x}_4 - 2H\dot{x}_3 + 2H\omega x_2 - s_1 x_3 + Plx_4 &= 0 \end{aligned} \quad (3.1)$$

где  $x_1, x_4$  – углы отклонения платформы от плоскости горизонта;  $x_2, x_3$  – углы отклонения каждой пары гироскопов относительно вертикальных осей их кожухов;  $H$  – собственный кинетический момент гироскопа;  $s_1, s_2$  – положительные коэффициенты пропорциональности в моментах управляющей коррекции;  $b_1, b_3, b_2$  – коэффициенты вязкого трения соответственно в осях платформы и гироскопов;  $c$  – коэффициент жесткости пружин, связывающих кожухи гироскопов с внутренней рамкой;  $Pl$  – маятниковый момент системы.

Уравнения (3.1) отнесены к опорному трехграннику  $O\xi\eta\zeta$  с началом в центре подвеса, связанному с траекторией движения основания. В этом случае  $v$  и  $\omega$  означают линейную скорость точки подвеса относительно Земли и угловую скорость циркуляции.

Положения равновесия системы (3.1), обозначаемые далее через  $x_n^* (n = 1, \dots, 4)$ , соответствуют скоростным девиациям гировертикали и определяются уравнением

$$Mx^* = F \quad (3.2)$$

где

$$\begin{aligned} x^* &= \text{col}(x_1^*, \dots, x_4^*), \quad M = \begin{vmatrix} M_1 & 2H\omega E \\ 2H\omega E & M_2 \end{vmatrix} \\ M_1 &= \begin{vmatrix} Pl & s_1 \\ -s_2 & c \end{vmatrix}, \quad M_2 = \begin{vmatrix} c & s_2 \\ -s_1 & Pl \end{vmatrix} \\ F &= \text{col}\left(-Pl \frac{v\omega}{g}, 0, 2H \frac{v}{R}, 0\right) \end{aligned}$$

С помощью подстановки  $x_s = x_s^* + y_s$ , где  $x_s^*$  удовлетворяют уравнению (3.2), система (3.1) приводится к однородной системе уравнений относительно переменных  $y_s$ , явля-

ющейся частным случаем уравнения (1.1). Имеем

$$y = \text{col}(y_1, \dots, y_4), \quad J = \text{diag}(J_1, J_2, J_2, J_3), \quad D = \text{diag}(b_1, b_2, b_2, b_3)$$

$$HG = 2H \text{diag}(S, S), \quad P = s \text{diag}(S, S), \quad S = \begin{vmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{vmatrix} \quad (3.3)$$

$$\Pi = \begin{vmatrix} T_1 & 2H\omega E \\ 2H\omega E & T_2 \end{vmatrix}, \quad T_1 = \begin{vmatrix} Pl & m \\ m & c \end{vmatrix}, \quad T_2 = \begin{vmatrix} c & -m \\ -m & Pl \end{vmatrix}$$

$$s = \frac{1}{2}(s_1 + s_2), \quad m = \frac{1}{2}(s_1 - s_2)$$

Обращаясь теперь к условиям (2.9), убеждаемся, что первое из них для рассматриваемой задачи выполняется, если

$$b_s = \mu J_s, \quad s = 1, 2, 3 \quad (3.4)$$

где  $\mu$  – некоторая постоянная.

Допустим, что действующие на рассматриваемую систему силы, моделируемые матрицей  $D$  в (3.3), обусловлены лишь малым сопротивлением среды. Тогда условия (3.4) согласуются с принятой ранее [1] концепцией Зоммерфельда – Гринхилла. В этом случае под  $\mu > 0$  можно понимать малый скалярный множитель, зависящий от свойств среды.

Второе из условий (2.9) в данном случае выполняется. Из третьего при учете соотношений (3.4) приходим к равенствам

$$s_1 = s_2, \quad cJ_1 = PlJ_2, \quad J_1 = J_3 \quad (3.5)$$

Первое из равенств (3.5) предусматривает одинаковые характеристики коррекции применительно ко всем координатам  $x_s$  [8]. Второе равенство может быть удовлетворено выбором параметров системы и, в частности, для случая  $c = Pl$  использовано ранее [7]. Второму из равенств (3.5) можно также удовлетворить, полагая  $c = 0$ ,  $Pl = 0$ , что соответствует отсутствию пружин, связывающих кожухи гироскопов с внутренней рамкой подвеса, а также маятникового эффекта (система в этом случае полагается астатической). Применительно к распределению масс, приведенному в работе [8], имеем

$$J_1 = J'_1 + 2(A' + A_k + B_k), \quad J_2 = 2(A' + A_k), \quad J_3 = J'_3 + 2(A' + A_k + B_k) \quad (3.6)$$

где  $J'_1, J'_3$  – экваториальные моменты инерции рамок относительно соответствующих осей;  $A_k, B_k$  – экваториальный и полярный моменты инерции кожуха;  $A'$  – экваториальный момент инерции ротора. Из выражений (3.6) следует, что третье из условий (3.5) выполняется, если  $J'_1 = J'_3$ , т.е. при равенстве экваториальных моментов инерции внешней и внутренней рамок. С определенной степенью приближения равенство  $J'_1 = J'_3$  может быть достигнуто при кольцевых рамках подвеса.

Если массы роторов существенно превалируют над массами остальных элементов подвеса, то определяющими слагаемыми в правых частях выражений (3.6) будут члены, содержащие удвоенную величину экваториального момента инерции ротора. Если ограничиться учетом лишь этих членов, то можно вообще принять

$$J_1 = J_2 = J_3 = 2A'$$

чему соответствует в силу соотношений (3.4)

$$b_1 = b_2 = b_3 = b, \quad Pl = c$$

Останавливаясь для простоты на этом случае, воспользуемся уравнением (1.11) и формулами (1.7). Учитывая соотношения (3.4), будем иметь [1]

$$\begin{aligned} V_1 &= D + h \operatorname{diag}(S, S), \quad W_1 = \|c_{jk}\|_1^4 (c_{jk} = c_{kj}) \\ h &= 2\mu^{-1}(H\mu - s), \quad c_{jj} = c + 2Hb^{-1}s - 2A'b^{-2}s^2 \\ c_{12} = c_{23} = c_{14} = c_{34} &= 0, \quad c_{13} = c_{24} = 2H\omega \end{aligned} \quad (3.7)$$

Диссипативные и гироскопические силы входят, согласно равенствам (3.7), в состав матрицы  $V_1$ . Поэтому при наличии таких сил положительная определенность матрицы  $W_1$  сообщает тривиальному решению уравнения (1.11) свойство асимптотической устойчивости. Применение критерия Сильвестра к матрице  $W_1$  в (3.7) приводит к условиям

$$b^2c + 2(bH - A's) > 0, \quad b^2c + 2bH(s - b\omega) - 2A's^2 > 0 \quad (3.8)$$

Неравенства (3.8) содержат частным случаем условия устойчивости рассматриваемой системы, ограниченные рамками прецессионной теории. Для получения этих условий в (3.8) следует пренебречь членами, содержащими множителем величину  $A'$ . Тогда первое из неравенств (3.8) при  $b \neq 0$  всегда выполняется. Из второго имеем условие

$$bc + 2H(s - b\omega) > 0 \quad (3.9)$$

Если  $c = 0$ , то из неравенства (3.9) получается условие  $s > b\omega$ , совпадающее с известным необходимым условием устойчивости четырехроторного гироскопического горизонта с радиальной коррекцией [7].

Можно заметить, что при  $c \neq 0$  условие (3.9) соблюдается и в случае  $s \leq b\omega$ , если  $bc > 2H(b\omega - s)$ . Таким образом, наличие упругой связи гироскопов с внутренней рамкой в сочетании с маятниковым моментом способствует в данном случае упрочнению устойчивости.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Кошляков В.Н. О структурных преобразованиях неконсервативных систем // ПММ. 2000. Т. 64. Вып. 6. С. 933–941.
2. Кошляков В.Н., Макаров В.Л. Структурный анализ некоторого класса динамических систем // Укр. мат. журн. 2000. Т. 52. № 8. С. 1089–1096.
3. Четаев Н.Г. Устойчивость движения. М.: Гостехиздат, 1955. 207 с.
4. Меркин Д.Р. Введение в теорию устойчивости движения. М.: Наука, 1987. 304 с.
5. Гантмахер Ф.Р. Теория матриц. М.: Наука, 1967. 575 с.
6. Демидович Б.П. Лекции по математической теории устойчивости. М.: Наука, 1967. 472 с.
7. Ройтенберг Я.Н. Гироскопы. М.: Наука, 1975. 592 с.
8. Агафонов С.А. Об асимптотической устойчивости неконсервативных систем // Изв. АН СССР. МТТ. 1988. № 3. С. 3–8.