

## ОБ УСТОЙЧИВОСТИ ДВИЖЕНИЯ ГИРОСТАТОВ НЕКОТОРОГО ВИДА

В. В. Румянцев

(Москва)

Статья [1] содержит исследование устойчивости некоторых движений тяжелого гиристора с одной неподвижной точкой<sup>1</sup>. В данной работе изучается устойчивость движений тяжелых гиристортов специального вида, опирающихся на неподвижную горизонтальную плоскость.

1. Пусть гиристор представляет собой твердое тело  $S_1$ , с которым неизменно связана ось вращения симметричного твердого тела (ротора)  $S_2$ . Будем предполагать, что эта ось совпадает с осью вращения центрального эллипсоида инерции тела  $S_2$ . Уравнение его движения относительно первого тела запишем в форме уравнения Лагранжа

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial T_2}{\partial \alpha'} - \frac{\partial T_2}{\partial \alpha} = Q \quad (1.1)$$

Здесь  $T_2$  — кинетическая энергия тела  $S_2$  в его движении по отношению к неподвижной системе осей координат  $\xi\eta\zeta$ ;  $\alpha$  — угол между двумя плоскостями, проходящими через ось вращения, одна из которых неподвижна относительно  $S_1$ , а вторая — относительно  $S_2$ ,  $Q$  — обобщенная сила, отвечающая координате  $\alpha$ .

По теореме Кенига

$$2T_2 = m_2 v_2^2 + A_2 (\omega_1^2 + \omega_2^2) + C_2 (\omega_3 + \alpha')^2$$

где  $m_2$ ,  $A_2 = B_2$ ,  $C_2$  — масса и главные центральные моменты инерции тела  $S_2$ ;  $v_2$  — вектор скорости его центра тяжести  $O_2$ ;  $\omega_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) — проекции на главные центральные оси инерции тела  $S_2$  мгновенной угловой скорости тела  $S_1$  в его движении по отношению к неподвижной системе осей координат. Уравнение (1.1) принимает вид

$$C_2 (\omega_3' + \alpha'') = Q \quad (1.2)$$

Предположим, что на ротор не действуют никакие силы, кроме сил давления тела  $S_1$  на концы его оси. В этом случае  $Q = 0$ , и из уравнения (1.2) немедленно получаем первый интеграл

$$\omega = \omega_3 + \alpha' = \text{const} \quad (1.3)$$

выражающий постоянство проекции на ось вращения ротора его мгновенной угловой скорости в движении относительно неподвижной системы осей координат [2].

Момент количества движения  $G$  гиристора  $S$  относительно какой-либо точки равен геометрической сумме моментов количества движения твердых тел  $S_1$  и  $S_2$ . Момент количества движения тела  $S_2$  относительно его центра тяжести  $O_2$  равен

$$A_2 e + C_2 \omega k \quad (e^2 = \omega_1^2 + \omega_2^2)$$

Здесь  $k$  обозначает единичный вектор оси ротора,  $e$  — экваториальную составляющую его мгновенной угловой скорости.

Следуя Жуковскому [2], введем в рассмотрение преобразованное твердое тело, полученное присоединением к телу  $S_1$  материальной бесконечно тонкой палочки массы  $m_2$  с центром тяжести в точке  $O_2$ , направленной по оси ротора и имеющей относительно перпендикулярной оси, проходящей через точку  $O_2$ , момент инерции  $A_2$ . Очевидно, вектор  $G$  равен сумме векторов  $C_2 \omega k$  и момента количества движения преобразованного тела. Если некоторую точку  $O$  тела  $S_1$  принять за начало системы координат  $Oxyz$  с осями, направленными по главным осям инерции преобразованного тела для его точки  $O$ , то проекции вектора  $G$  на эти оси представятся в виде

$$G_x = Ap + k_1, \quad G_y = Bq + k_2, \quad G_z = Cr + k_3 \quad (1.4)$$

<sup>1</sup> Пользуюсь случаем отметить, что в работе [1] на стр. 11, пятнадцатую строку сверху вместо  $K_i = \text{const}$  следует читать  $k_i = \text{const}$ .

Здесь  $A, B, C$  — моменты инерции преобразованного тела,  $p, q, r$  — проекции вектора мгновенной угловой скорости тела  $S_1$ ,  $k_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) — проекции на подвижные оси вектора  $C_2\omega k$ . Отсюда следует, что, если гиристов  $S$  имеет неподвижную точку  $O$ , то уравнения его движения под действием силы тяжести имеют вид уравнений (1.1) работы [1] и все результаты [1] исследования устойчивости движения гиристов для случая  $k_i = \text{const}$  непосредственно применимы, с учетом введенных обозначений, к твердому телу  $S_1$  с присоединенным к нему ротором  $S_2$ .

2. Рассмотрим движение гироскопа Жерва, или эквилибристической стойки [3], на абсолютно гладкой горизонтальной плоскости под действием силы тяжести.

Этот прибор состоит из тела  $S_1$ , представляющего собой оправу  $ABC$ , имеющую форму полукруга, обращенного выпуклостью вниз, жестко соединенную с ножкой  $BDE$ , и симметричного ротора  $S_2$ , ось которого находится в подшипниках  $A$  и  $C$  оправы. Ножка  $BDE$ , часть  $DE$  которой прямолинейна и перпендикулярна к плоскости полукруга  $ABC$ , служит для того, чтобы прибор можно было поставить на горизонтальную плоскость. Средняя плоскость ротора проходит через  $DE$ , его центр тяжести  $O_2$  находится на оси  $AC$  в плоскости, проходящей через  $DE$  перпендикулярно к  $AC$ .

Если ротор не вращается, то вертикальное положение равновесия прибора неустойчиво; если же ротор вращается достаточно быстро, то прибор находится в устойчивом равновесии. Теория этого прибора развита Карвалло в предположении, что тело  $S_1$  не имеет массы; учет последней значительно усложняет теорию.

Пусть  $\xi\eta\zeta$  — неподвижная система осей координат, оси  $\xi$  и  $\eta$  которой расположены в горизонтальной плоскости, а ось  $\zeta$  направлена вертикально вверх. С телом  $S_1$  свяжем неизменно систему осей координат  $Oxyz$  с началом в центре тяжести  $O$  прибора, расположенным на прямой  $BO_2$ . Прямую  $OO_2$ , направленную вверх, примем за ось  $y$ , ось  $x$  проведем перпендикулярно к  $Oy$  в средней плоскости ротора и ось  $Oz$  — перпендикулярно к  $x$  и  $y$  так, чтобы образовалась правая тройка осей. Очевидно, ось  $z$  параллельна оси ротора  $AC$ .

Предположим, что оси  $xyz$  будут главными центральными осями инерции преобразованного твердого тела. Кроме того, введем в рассмотрение систему координат  $Ox_1y_1z_1$  с осями, соответственно параллельными неподвижным осям  $\xi\eta\zeta$ . Координаты центра масс  $O$  прибора обозначим через  $\xi, \eta, \zeta$ , угол между осями  $z_1$  и  $z$  — через  $\theta$ , угол между  $x_1$  и  $x$  — через  $\psi$ . Через  $l$  обозначим длину перпендикуляра  $OP$ , опущенного из точки  $O$  на основание ножки  $DE$ ; очевидно

$$\zeta = l \sin \theta \quad (2.1)$$

Проекции мгновенной угловой скорости тела  $S_1$  на оси  $xyz$  равны соответственно

$$p = \theta', \quad q = \psi' \sin \theta, \quad r = \psi' \cos \theta \quad (2.2)$$

Так как силы, действующие на прибор — его вес  $Mg$  и нормальная реакция плоскости  $N$ , — вертикальны, то горизонтальная проекция  $Q$  точки  $O$  совершает равномерное прямолинейное движение; далее будем предполагать без уменьшения общности, что точка  $Q$  остается неподвижной.

Принимая во внимание, что в рассматриваемом случае  $k_1 = k_2 = 0, k_3 = C_2\omega$ , из общих теорем механики имеем интегралы энергии

$$M \left( \frac{d\zeta}{dt} \right)^2 + Ap^2 + Bq^2 + Cr^2 + 2Mg\zeta = h \quad (2.3)$$

и площадей

$$Bq \sin \theta + (Cr + C_2\omega) \cos \theta = k \quad (2.4)$$

Здесь  $M$  обозначает массу прибора,  $g$  — ускорение силы тяжести,  $h$  и  $k$  — произвольные постоянные.

Подставляя в (2.3) и (2.4) вместо  $p, q, r, \zeta$  их выражения по формулам (2.1) и (2.2) и исключая  $\psi'$ , получим уравнение

$$(b + e \cos^2 \theta) (1 + c \cos^2 \theta) \theta'^2 = (\alpha - a \sin \theta) (1 + c \cos^2 \theta) - (\beta - c_2\omega \cos \theta)^2 \quad (2.5)$$

Здесь

$$a = \frac{2Mgl}{B}, \quad b = \frac{A}{B}, \quad c = \frac{C-B}{B}, \quad c_2 = \frac{C_2}{B}, \quad e = \frac{Ml^2}{B}, \quad \alpha = \frac{h}{B}, \quad \beta = \frac{k}{B}$$

Уравнение (2.5) можно проинтегрировать, в результате чего получим выражение для  $t$  в виде гиперэллиптического интеграла от  $\theta$ . После обращения этого интеграла вычисление углов  $\psi$  и  $\alpha$  сведется к квадратурам, так как

$$\psi' = \frac{\beta - c_2\omega \cos \theta}{1 + c \cos^2 \theta}, \quad \alpha' = \omega - \psi' \cos \theta$$

Можно было бы также найти кривую, описываемую на горизонтальной плоскости точкой  $P$  основания  $DE$  ножки прибора [3].

3. Рассмотрим гиростат  $S$ , отличающийся от описанного в п. 2 только конструкцией ножки. Пусть ножка оправы гиростата имеет плоскую ножевую опору в форме кругового сегмента [4] радиуса  $a$  с центром на оси  $Oy$  в точке  $O_1$ ; координату этой точки по оси  $Oy$  обозначим через  $a_1$ . Благодаря такой конструкции ножки прибор получает еще одну степень свободы и может качаться около оси, лежащей в горизонтальной плоскости перпендикулярно к хорде кругового сегмента.

Положение системы осей координат  $Oxyz$ , жестко связанных с прибором, относительно осей  $Ox_1y_1z_1$  будем теперь определять тремя углами Эйлера  $\theta, \psi, \varphi$ . В этом случае вместо формул (2.1) и (2.2) будем иметь

$$\zeta = a \sin \theta - a_1 \sin \theta \cos \varphi \quad (3.1)$$

$$p = \psi' \sin \theta \sin \varphi + \theta' \cos \varphi, \quad q = \psi' \sin \theta \cos \varphi - \theta' \sin \varphi, \quad r = \varphi' + \psi' \cos \theta \quad (3.2)$$

Интеграл энергии сохраняет свой вид (2.3), а интеграл площадей запишется в виде

$$Ap \sin \theta \sin \varphi + Bq \sin \theta \cos \varphi + (Cr + C_2\omega) \cos \theta = \text{const} \quad (3.3)$$

Исследуем устойчивость вертикального положения равновесия гиростата, определяемого следующими значениями переменных:

$$\theta = 1/2\pi, \quad \theta' = 0, \quad \psi = \text{const}, \quad \psi' = 0, \quad \varphi = \varphi' = 0, \quad \omega = \text{const} \quad (3.4)$$

В возмущенном движении положим

$$\theta = 1/2\pi + \theta_1$$

а для остальных переменных сохраним прежние обозначения.

Тогда интегралы (2.3) и (3.3) с учетом уравнений (3.1) и (3.2) для возмущенного движения примут следующий вид:

$$\begin{aligned} V_1 &= A\theta_1'^2 + B\psi'^2 + C\varphi'^2 + Mg(a_1\varphi^2 - l\theta_1^2) + \dots = \text{const} \\ V_2 &= (A - B)\theta_1'\varphi + B\psi' - (C\varphi' + C_2\omega)\theta_1 + \dots = \text{const} \end{aligned} \quad (3.5)$$

Здесь  $l = a - a_1$ , а многоточия обозначают невыписанные члены третьего и более высоких порядков малости. Рассмотрим функцию

$$\begin{aligned} V &= V_1 + \lambda V_2^2 = A\theta_1'^2 + C\varphi'^2 + Mga_1\varphi^2 + \\ &+ B(1 + \lambda B)\psi'^2 - 2\lambda BC_2\omega\theta_1\psi' + (C_2^2\omega^2\lambda - Mgl)\theta_1^2 + \dots \end{aligned} \quad (3.6)$$

где  $\lambda$  — некоторая постоянная.

Согласно критерию Сильвестра, для определенной положительности функции  $V$  по отношению к рассматриваемым переменным необходимо и достаточно выполнение следующих неравенств:

$$1) \quad 1 + \lambda B > 0, \quad 2) \quad \lambda(C_2^2\omega^2 - VMgl) - Mgl > 0, \quad 3) \quad a_1 > 0$$

Очевидно, эти неравенства всегда могут быть удовлетворены соответствующим выбором величины  $\lambda > 0$ , если

$$a_1 > 0, \quad C_2^2\omega^2 - VMgl > 0 \quad (3.7)$$

При выполнении условий (3.7) функция  $V$  будет определено положительной, а производная по времени от нее в силу уравнений возмущенного движения равна нулю, т. е. функция  $V$  удовлетворяет всем условиям теоремы Ляпунова об устойчивости.

Таким образом, условия (3.7) будут достаточными условиями устойчивости невозмущенного движения (3.4) гиростата по отношению к переменным  $\theta, \theta', \psi', \varphi, \varphi'$ . Отметим, что в силу существования интеграла (1.3) движение (3.4) при этом устойчиво также и по отношению к переменной  $\alpha'$ .

Нетрудно видеть, что неравенства (3.7) будут также необходимыми условиями устойчивости вертикального положения равновесия гиростата. В самом деле, рассмотрим уравнения в вариациях для возмущенного движения

$$A\theta_1'' + C_2\omega\psi' = Mgl\theta_1, \quad B\psi'' - C_2\omega\theta' = 0$$

Характеристическое уравнение для этих уравнений

$$\Delta(\lambda) = \lambda^2 (A\lambda^2 + C_2^2\omega^2 - BMgl) = 0$$

в случае  $C_2^2\omega^2 - BMgl < 0$  имеет корень с положительной вещественной частью, что и доказывает неустойчивость невозмущенного движения в этом случае.

Условие  $a_1 > 0$  означает, что геометрический центр опорного кругового сегмента должен находиться выше центра тяжести прибора. Это необходимо и достаточно для устойчивости качаний гиростата около оси, лежащей в плоскости основания перпендикулярно к хорде сегмента [4].

Второе из условий (3.7) позволяет определить наименьшую угловую скорость вращения  $\omega$  ротора  $S_2$ , при которой гиростат устойчив.

Интересно отметить, что если сравнить это условие с условием Майевского устойчивости вращения гироскопа

$$C^2\omega^2 - 4AMgl > 0$$

то, как видно, для устойчивости равновесия гиростата требуется, при прочих равных условиях, вдвое меньшая угловая скорость вращения ротора, нежели для устойчивости гироскопа.

4. Перейдем к изучению устойчивости движения гиростата, представляющего собой твердое тело  $S_1$  со сферическим основанием, опирающимся на горизонтальную плоскость, с которым неизменно связана ось вращения симметричного ротора  $S_2$ . Тело  $S_1$  может быть, например, полым шаром; примером такого гиростата является, в частности, гироскопический шар Бобылева [5]. Будем предполагать, что сферическое основание тела  $S_1$  касается опорной плоскости только одной своей точкой  $P$ . Пусть геометрический центр  $O_1$  сферического основания тела  $S_1$  не совпадает с центром тяжести  $O$  гиростата. Последний примем за начало подвижной системы осей координат  $Oxyz$ , совмещенных с главными осями центрального эллипсоида инерции преобразованного тела, предполагаемого эллипсоидом вращения вокруг оси  $Oz$ . Пусть точка  $O_1$  находится на оси  $Oz$ , ее координату по этой оси обозначим через  $a_1$ , радиус сферического основания — через  $a$ .

Предположим также, что ось ротора  $S_2$  совпадает с осью  $Oz$ .

Уравнения движения тяжелого гиростата на неподвижной горизонтальной плоскости получим из общих теорем механики. По теореме о движении центра тяжести системы будем иметь следующие уравнения:

$$\begin{aligned} \frac{du}{dt} + qw - rv &= X - g\gamma_1 \\ \frac{dv}{dt} + ru - pw &= Y - g\gamma_2 \\ \frac{dw}{dt} + pv - qu &= Z - g\gamma_3 \end{aligned} \quad (4.1)$$

Здесь  $u, v, w$  обозначают проекции на подвижные оси вектора скорости центра тяжести  $O$  гиростата;  $X, Y, Z$  — отнесенные к единице массы гиростата проекции реакции неподвижной плоскости в точке опоры  $P$ ; направляющие косинусы  $\gamma_1, \gamma_2, \gamma_3$  оси  $\zeta$  относительно осей  $x, y, z$  удовлетворяют уравнениям Пуассона

$$\frac{d\gamma_1}{dt} = r\gamma_2 - q\gamma_3, \quad \frac{d\gamma_2}{dt} = p\gamma_3 - r\gamma_1, \quad \frac{d\gamma_3}{dt} = q\gamma_1 - p\gamma_2 \quad (4.2)$$

По теореме о моменте количеств движения системы по отношению к ее центру тяжести имеем

$$\begin{aligned} A \frac{dp}{dt} + (C - A) qr + C_2 \omega q &= M (yZ - zY) \\ A \frac{dq}{dt} + (A - C) pr - C_2 \omega p &= M (zX - xZ) \\ C \frac{dr}{dt} &= M (xY - yX) \end{aligned} \quad (4.3)$$

где координаты точки опоры  $P$

$$x = -a\gamma_1, \quad y = -a\gamma_2, \quad z = a_1 - a\gamma_3 \quad (4.4)$$

К уравнениям (4.1)—(4.3) движения гиростата надлежит присоединить уравнения связи. Если опорная горизонтальная плоскость будет абсолютно шероховатой, то скорость точки опоры  $P$  равна нулю, т. е.

$$u + qz - ry = 0, \quad v + rx - pz = 0, \quad w + py - qx = 0 \quad (4.5)$$

В случае не абсолютно шероховатой плоскости возможно скольжение тела  $S_1$  по плоскости; сила трения  $F$  пропорциональна величине нормальной реакции  $N$  и противоположна скорости точки опоры  $P$ . Элементарная работа реакции на действительном перемещении будет, очевидно, неположительной

$$X(u + qz - ry) + Y(v + rx - pz) + Z(w + py - qx) \leq 0 \quad (4.6)$$

Если горизонтальная плоскость будет абсолютно гладкой, то реакция нормальна к плоскости, причем

$$X = N\gamma_1, \quad Y = N\gamma_2, \quad Z = N\gamma_3 \quad (4.7)$$

Во всех случаях вектор скорости точки опоры  $P$  ортогонален к оси  $\zeta$ , т. е. выполняется равенство

$$\gamma_1(u + qz - ry) + \gamma_2(v + rx - pz) + \gamma_3(w + py - qx) = 0 \quad (4.8)$$

Умножим уравнения (4.1) на  $Mu$ ,  $Mv$ ,  $Mw$ , уравнения (4.3) на  $p$ ,  $q$ ,  $r$  соответственно и сложим; будем иметь

$$\begin{aligned} &\frac{1}{2} \frac{d}{dt} [M(u^2 + v^2 + w^2) + A(p^2 + q^2) + Cr^2 + 2Mg\zeta] = \\ &= M[X(u + qz - ry) + Y(v + rx - pz) + Z(w + py - qx)] \end{aligned}$$

С учетом соотношений (4.5)—(4.8) отсюда следует, что

$$M(u^2 + v^2 + w^2) + A(p^2 + q^2) + Cr^2 + 2Mg\zeta \leq \text{const} \quad (4.9)$$

причем в случаях абсолютно шероховатой и гладкой плоскостей здесь будут только знаки равенства, т. е. существует интеграл энергии.

Как легко видеть, высота центра тяжести гиростата над плоскостью  $\zeta = a - a_1\gamma_3$ .

Умножим теперь уравнения (4.3) на координаты  $x$ ,  $y$ ,  $z$  точки опоры  $P$  соответственно и сложим; с учетом уравнений (4.4) и (4.2) получим первый интеграл

$$A(px + qy) + (Cr + C_2\omega)z = \text{const} \quad (4.10)$$

Интеграл (4.10) выражает постоянство скалярного произведения вектора момента количеств движения гиростата для его центра тяжести  $O$  на радиус-вектор точки  $P$  относительно точки  $O$ ; в случае  $a_1 = 0$ , когда центр тяжести  $O$  гиростата совпадает с центром  $O_1$  сферического основания тела  $S_1$ , интеграл (4.10) представляет собой интеграл площадей.

Уравнения Пуассона (4.2) имеют очевидный интеграл

$$\gamma_1^2 + \gamma_2^2 + \gamma_3^2 = 1 \quad (4.11)$$

В случае абсолютно гладкой плоскости в силу равенств (4.4) и (4.7) из третьего уравнения (4.3) следует также первый интеграл

$$r = \text{const} \quad (4.12)$$

Исследуем устойчивость рассматриваемого гиристов, опирающегося на шероховатую или гладкую плоскость. Уравнения движения (4.1)—(4.3) допускают частное решение

$$p = q = 0, \quad r = r_0, \quad u = v = w = 0, \quad \gamma_1 = \gamma_2 = 0, \quad \gamma_3 = 1 \quad (4.13)$$

при этом

$$X = Y = 0, \quad Z = g, \quad x = y = 0, \quad z = a_1 - a = -l$$

В возмущенном движении положим  $r = r_0 + \beta_1$ ,  $\gamma_3 = 1 + \beta_2$ , а для остальных переменных сохраним прежние обозначения.

В силу уравнений возмущенного движения будем иметь

$$\begin{aligned} V_1 &= M(u^2 + v^2 + w^2) + A(p^2 + q^2) + C(\beta_1^2 + 2r_0\beta_1) - 2Mga_1\beta_2 \leq V_{10} \\ V_2 &= A(p\gamma_1 + q\gamma_2) + (Cr_0 + C_2\omega)\beta_2 + C\beta_1\beta_2 + C\frac{l}{a}\beta_1 = \text{const} \\ V_3 &= \gamma_1^2 + \gamma_2^2 + \beta_2^2 + 2\beta_2 = 0 \end{aligned} \quad (4.14)$$

Здесь  $V_{10} = \text{const}$  обозначает начальное значение функции  $V_1$ , причем знак равенства будем иметь в случае идеальной плоскости, знак неравенства — в случае скольжения с трением, направленным противоположно скорости точки опоры.

Рассмотрим функцию

$$\begin{aligned} V &= V_1 + 2\lambda V_2 + \mu V_3 + \frac{1}{4}(C - A)\lambda^2 V_3^2 = \\ &= A(p^2 + q^2) + 2A\lambda(p\gamma_1 + q\gamma_2) + \mu(\gamma_1^2 + \gamma_2^2) + \\ &+ C\beta_1^2 + 2C\lambda\beta_1\beta_2 + [(C - A)\lambda^2 + \mu]\beta_2^2 + \\ &+ M(u^2 + v^2 + w^2) + 2C\left(r_0 + \lambda\frac{l}{a}\right)\beta_1 + \frac{1}{2}(C - A)\lambda^2(\gamma_1^2 + \gamma_2^2 + \beta_2^2)\beta_2 \end{aligned} \quad (4.15)$$

где  $\lambda$  — некоторая постоянная,  $\mu = Mga_1 - (Cr_0 + C_2\omega)\lambda$ . Согласно критерию Сильвестра, условием, необходимым и достаточным для определенной положительности квадратичной части функции  $V$ , является неравенство

$$f(\lambda) \equiv A\lambda^2 + (Cr_0 + C_2\omega)\lambda - Mga_1 < 0 \quad (4.16)$$

Отметим, что это неравенство возможно, вообще говоря, если полином  $f(\lambda)$  имеет два различных вещественных корня, т. е., если

$$(Cr_0 + C_2\omega)^2 + 4AMga_1 > 0 \quad (4.17)$$

Очевидно, линейная часть функции  $V$  обращается в нуль, если положить

$$\lambda = -\frac{a}{l}r_0$$

при этом условие (4.16) принимает вид

$$\left(C - A\frac{a}{l}\right)r_0^2 + C_2\omega r_0 + Mg\frac{a_1 l}{a} > 0 \quad (4.18)$$

Так как  $dV/dt = dV_1/dt \leq 0$ , то при условии (4.18) функция (4.15) удовлетворяет всем условиям теоремы Ляпунова об устойчивости. Таким образом, неравенство (4.18) является достаточным условием устойчивости невозмущенного движения (4.13) гиристов по отношению к величинам  $u, v, w, p, q, r, \gamma_1, \gamma_2, \gamma_3$ .

Отметим, что если положить  $\omega = 0$ , то неравенство (4.18) принимает вид

$$\left(C - A\frac{a}{l}\right)r_0^2 + Mg\frac{a_1 l}{a} > 0 \quad (4.19)$$

и становится достаточным условием устойчивости вращения вокруг вертикали тяжелого твердого тела, опирающегося сферическим основанием на горизонтальную плоскость.

Если  $a_1 < 0$ , то центр тяжести тела расположен выше геометрического центра  $O_1$  его сферического основания. В этом случае вращение тела будет устойчивым при достаточно большой угловой скорости вращения  $r_0$ , если  $Cl > Aa$ . Если же  $a_1 > 0$ , центр тяжести тела расположен ниже точки  $O_1$ . В этом случае при  $Cl > Aa$  вращение тела устойчиво при любой угловой скорости вращения  $r_0$ , а если  $Cl < Aa$ , то устойчиво при

$$r_0^2 < \frac{Mg}{Aa - Cl} \frac{a_1 l^2}{a}$$

Эти выводы об устойчивости справедливы, в частности, и для опрокидывающегося волчка, или волчка «тип-топ» ( $a_1 > 0$ ), изучению движения которого посвящена обширная литература. В частности, в работе [6] исследуется движение такого волчка в первом приближении в предположении, что в точке контакта на волчок действует сила вязкого трения. Интересно отметить, что при этом, исходя из линеаризованных уравнений, авторы находят условие, необходимое и достаточное для устойчивости вращения волчка вокруг вертикали, с которым с точностью до обозначений оказывается совпадающим условие (4.19).

Если предположить, что плоскость является абсолютно гладкой, то уравнения возмущенного движения, помимо первых интегралов (4.14), допускают также первый интеграл

$$V_4 = \beta_1 = \text{const}$$

Строя функцию

$$W = V - 2C \left( r_0 + \lambda \frac{l}{a} \right) V_4$$

где функция  $V$  определена равенством (4.15), найдем, что в этом случае достаточным условием устойчивости невозмущенного движения (4.13) будет неравенство (4.17)

Рассмотрим также функцию

$$W_1 = A (p\gamma_2 - q\gamma_1)$$

производная по времени от которой в силу уравнений возмущенного движения равна

$$W_1' = A (p^2 + q^2) - (Cr_0 + C_2\omega) (p\gamma_1 + q\gamma_2) - Mga_1 (\gamma_1^2 + \gamma_2^2) + \dots$$

где многоточия обозначают не выписанные члены выше второго порядка малости. Очевидно, при условии

$$(Cr_0 + C_2\omega)^2 + 4AMga_1 < 0$$

функция  $W_1'$  будет определено положительной. В силу теоремы Четаева о неустойчивости невозмущенное движение (4.13) будет при этом неустойчивым.

Следовательно, неравенство (4.17) необходимо и достаточно для устойчивости вращения вокруг вертикали гиростата на абсолютно гладкой горизонтальной плоскости.

Поступила  
20 III 1961

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Румянцев В. В. Об устойчивости движения гиростатов. ПММ, 1961, т. XXV, вып. 1.
2. Жуковский Н. Е. О движении твердого тела, имеющего полости, наполненные однородной капельной жидкостью. Собр. соч., т. II, Гостехтеоретиздат, 1948.
3. Аппель П. Теоретическая механика. Т. II, Физматгиз, 1960.
4. Граммель Р. Гироскоп, его теория и применения. Т. I, ИИЛ, 1952.
5. Жуковский Н. Е. О гироскопическом шаре Бобылева. Собр. соч., т. I, Гостехтеоретиздат, 1948.
6. O'Brien S., Synge T. L. The instability of the tippe-top explained by sliding friction. Proc. Roy. Irish. Academy, 1954, v. 56, s. A, No. 3.