

УДК 531.53

К ВОПРОСУ ОБ УСТОЙЧИВОСТИ КВАЗИРАВНОВЕСНЫХ ПОЛОЖЕНИЙ МАЯТНИКА В. Н. ЧЕЛОМЕЯ

КИРГЕТОВ А. В.

В 1983 г. опубликована работа [1], в которой описывается ряд парадоксальных явлений, замеченных в экспериментах с системами, содержащими вибрирующие элементы. Одним из таких явлений является зависание шайбы на маятнике, представляющем собой стержень, шарнирно закрепленный на вибрирующем основании, когда маятник принимает вертикальное положение. В [2, 3] получены условия существования и устойчивости подобных положений квазиравновесия, а в [2] дополнительно проведен анализ их расположения. В публикуемой работе предлагается анализ этих условий, полученных другим способом, нежели в [2, 3], а также рассматривается случай наличия нескольких шайб на стержне.

1. Случай одной шайбы (материальной точки). В плоскости Oyz (фиг. 1) рассмотрим абсолютно твердый стержень массы M , один из концов которого шарнирно закреплен в точке O' с координатами (y, z) , совершающей колебания в плоскости Oyz по закону $y=y(t), z=z(t)$. При этом предполагается, что $y(t), z(t)$ являются почти-периодическими функциями времени с нулевым средним $\langle y(t) \rangle = \langle z(t) \rangle = 0$. Здесь и далее угловыми скобками обозначено усреднение по времени

$$\langle f(t) \rangle = \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{T} \int_0^T f(t) dt,$$

Будем считать, что колебания основания маятника являются высокочастотными малой амплитуды, а именно, что $\sup_t |q(t)| \ll 1$, $\sup_t |q'(t)| \sim 1$, $\sup_t |q''(t)| \gg 1$, где $q(t) = y(t), z(t)$. Пусть по стержню может свободно скользить материальная точка C , массы m . Рассмотрим движение такой системы под влиянием силы тяжести, действующей в отрицательном направлении оси Oz .

Гамильтониан рассматриваемой системы имеет вид

$$H = \frac{1}{2} p_\varphi^2 / (I + mx^2) + \frac{1}{2} p_x^2 / m + (g + z'') (ML + mx) \cos \varphi + y'' (ML + mx) \sin \varphi \quad (1.1)$$

где p_φ, p_x — обобщенные импульсы, соответствующие координатам φ, x , φ — угол отклонения стержня от вертикали Oz , x — расстояние от точки O' до C , M — масса стержня, m — масса точки C , L — расстояние от точки O' до центра масс стержня, g — ускорение свободного падения.

Для исследования движения данной системы воспользуемся асимптотическим методом Н. Н. Боголюбова. Непосредственно усреднить гамильтониан (1.1) нельзя, поскольку он содержит большие по модулю функции $y''(t), z''(t)$. Чтобы избавиться от них, сделаем каноническое преобразование, заданное производящей функцией

$$S = P_\varphi \varphi + P_x x - (ML + mx)(z \cos \varphi + y \sin \varphi)$$

Сохраняя для новых переменных старые обозначения, преобразованный гамильтониан запишем в виде

$$H^* = \frac{1}{2} [p_\varphi - (ML + mx)(-z \sin \varphi + y \cos \varphi)]^2 / (I + mx^2) + \frac{1}{2} [p_x - m(z \cos \varphi + y \sin \varphi)]^2 / m + g(ML + mx) \cos \varphi$$

В преобразованном гамильтониане все члены порядка единицы, а так как частоты колебаний $y(t)$, $z(t)$ большие, то законно усреднение по явно входящему времени

$$\begin{aligned}\langle H^* \rangle &= \frac{1}{2} p_\varphi^2 / (I + mx^2) + \frac{1}{2} p_x^2 / m + \Pi^* \\ \Pi^* &= g(ML + mx) \cos \varphi + \frac{1}{2}(ML + mx)^2 (\langle z^2 \rangle \sin^2 \varphi + \\ &+ 2\langle y'z' \rangle \sin \varphi \cos \varphi + \langle y^2 \rangle \cos^2 \varphi) / (I + mx^2) + \\ &+ \frac{1}{2} m(\langle z^2 \rangle \cos^2 \varphi + 2\langle y'z' \rangle \sin \varphi \cos \varphi + \langle y^2 \rangle \sin^2 \varphi).\end{aligned}\quad (1.2)$$

где через Π^* обозначен приведенный потенциал. Заметим, что аналогичный потенциал получен в [3] в предположении, что $y = b \cos(\omega t + \varepsilon)$, $z = a \sin \omega t$.

Положения равновесия системы, заданной гамильтонианом (1.2), даются системой уравнений

$$\begin{aligned}\frac{\partial \Pi^*}{\partial \varphi} &= -g(ML + mx) \sin \varphi + \\ &+ \frac{M^2 L^2 - mL + 2MmLx}{I + mx^2} [(\langle z^2 \rangle - \langle y^2 \rangle) \sin \varphi \cos \varphi + \langle y'z' \rangle \cos 2\varphi] = 0 \\ \frac{1}{m} \frac{\partial \Pi^*}{\partial x} &= g \cos \varphi - \frac{(ML + mx)(MLx - I)}{(I + mx^2)^2} [\langle z^2 \rangle \sin^2 \varphi + \\ &+ 2\langle y'z' \rangle \sin \varphi \cos \varphi + \langle y^2 \rangle \cos^2 \varphi] = 0\end{aligned}\quad (1.3)$$

Из выражений (1.3) следует, что $\varphi = 0$ будет положением равновесия, если $\langle y'z' \rangle = 0$ и следующее уравнение имеет решение относительно x :

$$g - (ML + mx)(MLx - I)\langle y^2 \rangle / (I + mx^2)^2 = 0 \quad (1.4)$$

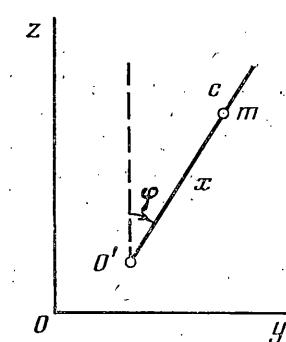
Соотношение $\langle y'z' \rangle = 0$ можно заменить условием $M^2 L^2 - mL + 2MmLx = 0$. Это положение равновесия неустойчиво, так как для него $\partial^2 \Pi^*/\partial \varphi^2 < 0$.

Выражение $\langle y'z' \rangle = 0$ дает ограничение на форму колебаний точки O' , которое в дальнейшем будем считать выполненным. Отметим, в частности, что этому ограничению не удовлетворяют прямолинейные колебания точки O' , если только $y' \neq 0$, так как в этом случае $\langle y'z' \rangle \neq 0$.

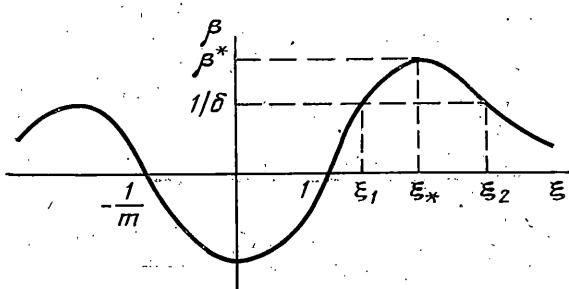
Прежде чем перейти к изучению уравнения (1.4), введем безразмерные параметры $\xi = MLx/I$, $\mu = mL/(M^2 L^2)$, $\delta = \langle y^2 \rangle ML/gI$, $\sigma = \langle z^2 \rangle ML/gI$. В этих параметрах уравнение (1.4) имеет вид

$$1 - \beta(\xi, \mu)\delta = 0, \quad \beta(\xi, \mu) = (1 + \mu\xi)(\xi - 1) / (1 + \mu\xi^2)^2 \quad (1.5)$$

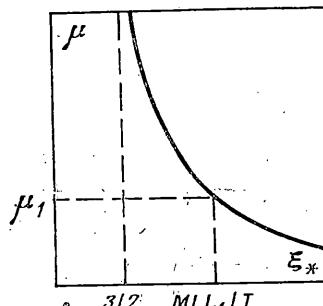
Фиг. 1



Качественный вид графика $\beta = \beta(\xi, \mu)$ при фиксированном μ приведен на фиг. 2. Видно, что если $\delta < 1/\beta_*$, то уравнение (1.5) не имеет решений и, следовательно, нет положений равновесия точки C на вертикально стоящем стержне. Когда $\delta = 1/\beta_*$, имеется одно положение равновесия $\xi = \xi_*$, а при $\delta > 1/\beta_*$ — два положения равновесия ξ_1 , ξ_2 , причем при δ , стремящемсяся к бесконечности, одно из положений равновесия стремится к единице, а другое уходит в плюс бесконечность. Для определенности будем считать, что $\xi_1 < \xi_* < \xi_2$ и, следовательно, $\beta'_\xi(\xi_1, \mu) > 0$, $\beta'_\xi(\xi_2, \mu) < 0$. Отметим, в частности, что при чисто вертикальной вибрации стержня $\delta = 0$ и, следовательно, положений равновесия нет. Для их существования боковая вибрация должна быть такова, что $\langle y^2 \rangle = gI\delta/ML > gI/ML\beta_*$. Выпишем теперь условия устойчивости положений равновесия $\varphi = 0$, $x = I\xi_1/ML$ и $\varphi = 0$, $x = I\xi_2/ML$. Поскольку $\partial^2 \Pi^*/\partial x \partial \varphi|_{\varphi=0} = 0$, то рассматриваемые положения равновесия будут устойчивы, если при $x_i = I\xi_i/ML$ или $x_i = I\xi_2/ML$ выполняются неравенства $\partial^2 \Pi^*/\partial x^2|_{\varphi=0, x=x_i} > 0$, $\partial^2 \Pi^*/\partial \varphi^2|_{\varphi=0, x=x_i} > 0$.



Фиг. 2



Фиг. 3

Эти неравенства могут быть переписаны через безразмерные величины в форме $\beta'_\xi(\xi_i, \mu) > 0$, $-1 + \alpha(\xi_i, \mu)(\sigma - \delta) > 0$ при $i=1$ или $i=2$, где $\alpha(\xi, \mu) = (1 - \mu + 2\mu\xi)/[(1 + \mu\xi^2)(1 + \mu\xi)]$.

Как было отмечено ранее, $\beta'_\xi(\xi_1, \mu) > 0$ и, следовательно, положение равновесия $\varphi=0$, $\xi=\xi_1$ неустойчиво. В точке $\xi=\xi_2$ $\beta'_\xi(\xi_2, \mu) < 0$ и, кроме того, $\alpha(\xi_2, \mu) > 0$, так как $\xi_2 > 1$, поэтому положение равновесия $\varphi=0$, $\xi=\xi_2$ устойчиво, если

$$\sigma > \delta + 1/\alpha(\xi_2, \mu) \quad (1.6)$$

и неустойчиво при нарушении этого неравенства. Через размерные переменные условие (1.6) переписывается в виде

$$\langle z^{*2} \rangle > \langle y^{*2} \rangle + g(ML+mx_2)(I+mx_2^2)/(M^2L^2-mI+2MmLx_2)$$

Далее, положение равновесия $\varphi=0$, $\xi=\xi^*$ при $\delta=1/\beta^*$ неустойчиво, так как $\beta_{\xi\xi}''(\xi^*, \mu) \neq 0$ и, следовательно, разложение функции Π^* в окрестности точки $x^* = I\xi^*/ML$ начинается с членов третьего порядка.

Таким образом, установлено, что величина ξ^* определяет нижнюю границу устойчивых положений равновесия (если, конечно, выполнено условие (1.6), а величина $1/\beta^*$ — нижнюю границу δ , при которой появляются положения равновесия). Поскольку ξ^* и β^* являются функциями параметра μ , то целесообразно изучить их изменение в зависимости от этого параметра.

Рассмотрим зависимость $\xi^* = \xi^*(\mu)$. Точки экстремума функции $\beta = \beta(\xi, \mu)$ при фиксированном μ даются уравнением

$$\beta'_\xi = [(1 + \mu\xi^2)(2\mu\xi + 1 - \mu) - 4\mu\xi(1 + \mu\xi)(\xi - 1)]/(1 + \mu\xi^2)^3 = 0$$

которое с учетом того, что $1 + \mu\xi^2 > 0$, можно привести к виду

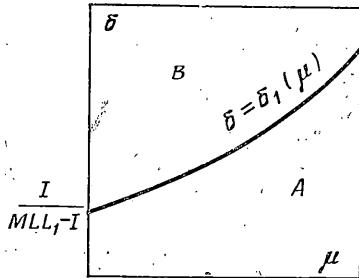
$$\mu^2\xi^2(3 + 2\xi) - \mu(3\xi^2 - 6\xi + 1) + 1 = 0 \quad (1.7)$$

Величина ξ^* является корнем этого уравнения и, поскольку $\xi^* > 1$, то, исходя из физических соображений, достаточно ограничиться рассмотрением области $\mu > 0$, $\xi > 1$. В этой области уравнение (1.7) не имеет решений при $\xi < 3/2$ и однозначно разрешимо относительно μ при $\xi > 3/2$. Выражение μ через ξ^* дается следующей формулой:

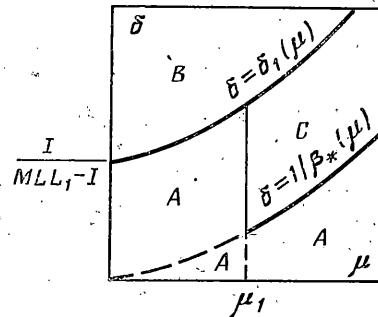
$$\mu = \{3\xi^* - 6\xi^* + 1 - [(3\xi^* - 6\xi^* + 1)^2 - 4\xi^*(3 - 2\xi^*)]^{1/2}\}/[2\xi^*(3 - 2\xi^*)] \quad (1.8)$$

Качественный вид этой зависимости приведен на фиг. 3.

Заметим далее, что для стержня конечной длины L_1 , очевидно, должно быть $0 \leq x \leq L_1$ или в эквивалентном виде $0 \leq \xi \leq MLL_1/I$. Вспоминая, что в устойчивом положении равновесия $\xi > \xi^*$, можем сделать вывод, что если $MLL_1/I \leq 3/2$ или $MLL_1/I > 3/2$, а $\mu < \mu_1$, где значение $\mu_1 = \mu(MLL_1/I)$ вычисляется по формуле (1.8), то устойчивых положений равновесия на стержне длины L_1 нет, поскольку в этом случае $\xi^* > MLL_1/I$. Отметим еще тот факт, что если рассматривать однородный стержень, то, так как $L_1 = 2L$ (L — расстояние от точки O' до центра масс), $I = 4ML^2/3$, $MLL_1/I = 3/2$ и, следовательно, устойчивых положений равновесия материальной точки C на вертикально стоящем стержне вообще нет.



Фиг. 4



Фиг. 5

Рассмотрим теперь функцию $\beta_* = \beta_*(\mu)$, $\beta_*(\mu) = \beta(\xi_*(\mu), \mu)$, где $\beta(\xi, \mu)$ задается формулой (1.5), а $\xi = \xi_*(\mu)$ является обратной функцией к функции (1.8). Явный вид этой функции весьма сложен, но он поддается довольно простому качественному анализу. Действительно

$$(\beta_*)' = \beta_\xi' |_{\xi=\xi_*(\mu)} (\xi_*)' + \beta_\mu' |_{\xi=\xi_*(\mu)} < 0$$

поскольку

$$\beta_\xi' |_{\xi=\xi_*(\mu)} = 0, \quad \beta_\mu' = \xi(\xi-1)(1-2\xi-\mu\xi^2)/(1+\mu\xi^2)^3 < 0 \quad (1.9)$$

для любого $\xi > 1$ при $\mu > 0$. Следовательно, функция $\beta_* = \beta_*(\mu)$ является монотонно убывающей. Кроме того, несложно показать, что $\beta_*(\mu) \rightarrow +\infty$ при $\mu \rightarrow 0$ и $\beta_*(\mu) \rightarrow 0$ при $\mu \rightarrow +\infty$. Отсюда с учетом обозначений для безразмерных величин следует, что при фиксированных ML , I , g минимальный уровень боковой вибрации $\langle y^2 \rangle = gI\delta/ML = gI/ML\beta_*$, при котором появляются устойчивые положения равновесия (если, конечно, выполнено условие (1.6)), монотонно растет вместе с ростом $m = M^2L^2\mu/I$ и стремится в бесконечность, когда $m \rightarrow \infty$. Выше определен минимальный уровень $\delta = -1/\beta_*$, при котором появляются положения равновесия, но поскольку с ростом δ значение $\xi = \xi_2$, соответствующее устойчивому положению равновесия, монотонно возрастает до бесконечности, то для стержня конечной длины L_1 имеется максимально допустимый уровень $\delta = \delta_1$, при котором в устойчивом положении равновесия значение $\xi_2 < MLL_1/I$ находится в пределах стержня. Это значение можно определить из (1.5): $\delta_1 = 1/\beta(MLL_1/I, \mu)$. Из неравенства (1.9) следует, что $\delta_1 = \delta_1(\mu)$ является монотонно возрастающей функцией при $MLL_1/I > 1$. Рассматривая аналогично неустойчивое положение $\xi = \xi_1$ при $\mu < \mu_1$, получим, что $\xi_1 < MLL_1/I$ при $1/\delta < -1/\delta_1$. Если же $\mu > \mu_1$, то $\xi_1 < MLL_1/I$ для любого $\delta > 1/\beta_*$.

Обобщим теперь все результаты, относящиеся к стержню длины L_1 , в виде диаграмм.

В случае $MLL_1/I \leq 1$ положений равновесия нет, поскольку $\mu_1 = \infty$, $\delta_1 < 0$. Случаи $1 < MLL_1/I \leq 3/2$, $MLL_1/I > 3/2$ изображены на фиг. 4, 5 соответственно, где область A соответствует отсутствию положений равновесия, B — одному неустойчивому положению равновесия, C — двум положениям равновесия, из которых одно устойчивое и одно неустойчивое при выполнении неравенства (1.6) и два неустойчивых при нарушении этого неравенства. На фиг. 5 μ_1 определяется из (1.8) подстановкой $\xi_* = MLL_1/I$.

Отметим в заключение, что, если в системе присутствуют силы вязкого трения в точке закрепления стержня и между точкой C и стержнем, то расположение положений равновесия усредненной системы не изменится, при этом неустойчивое положение равновесия останется неустойчивым, а устойчивое превратится в асимптотически устойчивое.

2. Случай многих шайб (материальных точек). Рассмотрим теперь более общий случай. Пусть по стержню могут свободно, без трения скользить k точек C_1, \dots, C_k с массами m_1, \dots, m_k . Гамильтониан такой системы будет иметь вид (суммирование здесь и далее производится по i от 1 до k):

$$H = \frac{1}{2}p_\varphi^2 (I + \sum m_i x_i^2)^{-1} + \frac{1}{2}p_z^2/m_i + \\ + (g + z^{**}) (ML + \sum m_i x_i) \cos \varphi + y^{**} (ML + \sum m_i x_i) \sin \varphi \quad (2.1)$$

где φ — угол отклонения стержня от вертикали Oz , x_i — расстояние от точки O' до C_i . Остальные обозначения те же, что и в п. 1.

Поступая аналогично п. 1, сделаем в гамильтониане (2.1) каноническую замену, заданную производящей функцией $S = P_\varphi \varphi + \sum P_i x_i - (z^* \cos \varphi + y^* \sin \varphi)$ ($ML + \sum m_i x_i$), а затем усредним его по времени. В результате (сохраняя для новых переменных старые обозначения) получим

$$\begin{aligned} \langle H^* \rangle &= \frac{1}{2} p_\varphi^2 (I + \sum m_i x_i)^{-1} + \sum \frac{1}{2} p_i^2 / m_i + \Pi^* \\ \Pi^* &= g (ML + \sum m_i x_i) \cos \varphi + \frac{1}{2} (ML + \sum m_i x_i)^2 (I + \sum m_i x_i^2)^{-1} (\langle z^* \rangle \sin^2 \varphi + \\ &\quad + 2 \langle y^* z^* \rangle \sin \varphi \cos \varphi + \langle y^* \rangle \cos^2 \varphi) + \sum \frac{1}{2} m_i (\langle z^* \rangle \cos^2 \varphi + \\ &\quad + 2 \langle y^* z^* \rangle \sin \varphi \cos \varphi + \langle y^* \rangle \sin^2 \varphi) \end{aligned}$$

Положения равновесия системы, заданной гамильтонианом $\langle H^* \rangle$, даются системой уравнений $\partial \Pi^* / \partial \varphi = 0$, $\partial \Pi^* / \partial x_s = 0$ ($s = 1, \dots, k$), где

$$\begin{aligned} \frac{\partial \Pi^*}{\partial \varphi} &= \left[-g (ML + \sum m_i x_i) + \left(\frac{(ML + \sum m_i x_i)^2}{I + \sum m_i x_i^2} - \sum m_i \right) (\langle z^* \rangle - \langle y^* \rangle) \cos \varphi \right] \sin \varphi + \\ &\quad + \left(\frac{(ML + \sum m_i x_i)^2}{I + \sum m_i x_i^2} - \sum m_i \right) \langle y^* z^* \rangle (\sin^2 \varphi - \cos^2 \varphi) \\ \frac{1}{m_s} \frac{\partial \Pi^*}{\partial x_s} &= g \cos \varphi + \frac{(ML + \sum m_i x_i) (I + \sum m_i x_i^2) - x_s (ML + \sum m_i x_i)^2}{(I + \sum m_i x_i^2)^2} \times \\ &\quad \times (\langle z^* \rangle \sin^2 \varphi + 2 \langle y^* z^* \rangle \sin \varphi \cos \varphi + \langle y^* \rangle \cos^2 \varphi) \end{aligned}$$

Из этих выражений следует, что $\varphi = 0$ будет положением равновесия, если $\langle y^* z^* \rangle = 0$, и следующая система уравнений имеет решение относительно x_1, \dots, x_k :

$$\begin{aligned} g - \beta_s \langle y^* \rangle &= 0 \quad (s = 1, \dots, k) \quad (2.2) \\ \beta_s &= (ML + \sum m_i x_i) [(ML + \sum m_i x_i) x_s - (I + \sum m_i x_i^2)] (I + \sum m_i x_i^2)^{-2} \end{aligned}$$

Покажем, что если система уравнений $\beta_s = C$, $s = 1, \dots, k$ имеет решение $x_1^\circ, \dots, x_k^\circ$, то $x_1^\circ = \dots = x_k^\circ$. Действительно, пусть система уравнений $\beta_s = C$, $s = 1, \dots, k$ имеет решение $x_1^\circ, \dots, x_k^\circ$. Тогда корнями уравнения

$$(ML + \sum m_i x_i^\circ) [x (ML + \sum m_i x_i^\circ) - (I + \sum m_i x_i^\circ)^2] (I + \sum m_i x_i^\circ)^{-1} = C$$

будут все числа $x = \{x_1^\circ, \dots, x_k^\circ\}$, поскольку при подстановке в это уравнение вместо x числа x_s° получим уравнение $\beta_s(x_0) = C$, которое удовлетворяется по условию. Но выписанное уравнение линейно по x и, так как $ML + \sum m_i x_i^\circ \neq 0$, имеет единственный корень. Следовательно, $x_1^\circ = \dots = x_k^\circ$.

Из доказанного утверждения следует, что k материальных точек могут находиться на вертикально стоящем стержне в состоянии равновесия лишь в случае, когда их координаты совпадают. При этом, учитывая, что $\beta_s = \beta_r$, $s, r = 1, \dots, k$, если $x_1 = \dots = x_k = x$, условия равновесия (2.2) могут быть переписаны в виде одного уравнения

$$g - \beta(x) \langle y^* \rangle = 0$$

$$\beta(x) = (ML + x \sum m_i) (MLx - I) (I + x^2 \sum m_i)^{-2}$$

которое совпадает с условием равновесия одной материальной точки с массой $m = \sum m_i$.

Анализ, проведенный для одной точки, показывает, что при достаточно большой величине $\langle y^* \rangle$ имеются два положения равновесия $x^{(1)}$ и $x^{(2)}$. Выпишем достаточные условия устойчивости положений равновесия $\varphi = 0$, $x_1 = \dots = x_k = x^{(1)}$ и $\varphi = 0$, $x_1 = \dots = x_k = x^{(2)}$. Поскольку $\partial^2 \Pi^* / \partial \varphi \partial x_s|_{\varphi=0} = 0$, то ими будут неравенства

$$\frac{\partial^2 \Pi^*}{\partial \varphi^2} \Big|_{\varphi=0, x_1 = \dots = x_k = x} = -g (ML + x \sum m_i) + \left[\frac{(ML + x \sum m_i)^2}{I + x^2 \sum m_i} - \sum m_i \right] (\langle z^* \rangle - \langle y^* \rangle) > 0 \quad (2.3)$$

и положительная определенность матрицы

$$\|\partial^2 \Pi^* / \partial x_r \partial x_s|_{\varphi=0, x_1 = \dots = x_k = x}\| \quad (2.4)$$

где

$$\begin{aligned} \frac{1}{\langle y^* \rangle m_s} \frac{\partial^2 \Pi^*}{\partial x_s^2} \Big|_{\varphi=0, x_1 = \dots = x_k = x} &= \frac{m_s (I - MLx) - (ML + x \sum m_i) (ML + x \sum_{i \neq s} m_i)}{(I + x^2 \sum m_i)^2} - \\ &\quad - \frac{4 m_s x (I - MLx) (ML + x \sum m_i)}{(I + x^2 \sum m_i)^3} \end{aligned} \quad (2.5)$$

$$\frac{1}{(y^{*2})m_r m_s} \frac{\partial^2 \Pi^*}{\partial x_r \partial x_s} \Big|_{\varphi=0; x_1=\dots=x_k=x} = \frac{(I+x^2 \Sigma m_i)^2 - 4x(I-MLx)(ML+x\Sigma m_i)}{(I+x^2 \Sigma m_i)^3}$$

В выражениях (2.3), (2.5) x принимает значение $x^{(1)}$ или $x^{(2)}$.

Отметим, что условия (2.3), (2.4) являются условиями устойчивости равновесия в случае безударности движения, т. е. когда материальными точкам C_1, \dots, C_k разрешено свободно проходить друг через друга. Покажем, что при выполнении указанных условий положение равновесия будет устойчивым и в случае, если точкам запрещено проходить друг через друга, т. е. рассматривать движение со столкновениями.

Теорема. Рассмотрим консервативную механическую систему с n степенями свободы. Пусть: 1) $q=0$ — изолированное положение равновесия; 2) потенциальная энергия Π имеет минимум в точке $q=0$ и $\Pi(0)=0$; 3) на область возможного движения наложены дополнительные ограничения в виде неравенств $f_i(q_1, \dots, q_n) \geq 0$ ($i=1, \dots, p$), такие, что $q=0$ удовлетворяет этим неравенствам, а при ударе системы о границу области возможного движения с учетом наложенных неравенств полная механическая энергия $H=T+\Pi$ не возрастает. Тогда положение равновесия $q=0$ устойчиво.

Доказательство. Введем обозначения: $x=(q_1, \dots, q_n, q_1', \dots, q_n') \in R^{2n}$, B_ε — шар радиуса ε с центром в точке $x=0$ в R^{2n} , ∂B_ε — граница шара B_ε , $\|\cdot\|$ — стандартная норма в R^{2n} . Рассмотрим любое $\varepsilon > 0$. Поскольку $H(x)$ положительно определена в нуле, а ∂B_ε компактна, то существует H_0 , такое, что $H_0 = \min_{x \in \partial B_\varepsilon} H(x)$. Кроме того, так как $H(x)$ непрерывна и $H(0)=0$, то существует $\delta > 0$, такое, что для $x \in B_\delta$ $H(x) < H_0$. Рассмотрим траекторию системы $x=x(t, x_0)$ с начальным условием $x_0 \in B_\delta$. Поскольку при наложении и снятии связей $f_i(q)=0$ ($i=1, \dots, p$) полная механическая энергия H не возрастает, а во все остальное время система консервативна, то $H(x(t, x_0)) \leq H(x_0) < H_0$. Отсюда следует, что траектория не выходит на ∂B_ε и, следовательно, во все времена движения $\|x(t, x_0)\| < \varepsilon$. Отсюда заключаем, что положение равновесия $x=0$ устойчиво.

В заключение автор приносит глубокую благодарность В. В. Румянцеву, под руководством которого выполнена эта работа.

ЛИТЕРАТУРА

- Челомей В. Н. Парадоксы в механике, вызванные вибрацией.— Докл. АН СССР, 1983, т. 270, № 1, с. 62–67.
- Меняйлов А. И., Мовчан А. В. О стабилизации системы маятник — кольцо в условиях вибрации основания.— Изв. АН СССР. МТТ, 1984, № 6, с. 35–40.
- Блехман И. И., Молохова О. З. О квазиравновесных положениях маятника Челомея.— Докл. АН СССР, 1986, т. 287, № 2, с. 290–294.

Москва

Поступила в редакцию
8.VII.1986