

МАШИНОСТРОЕНИЕ

С. Т. ХАЧАТРИАН

НЕКОТОРЫЕ УСЛОВИЯ РАВНОМЕРНОЙ УСТОЙЧИВОСТИ
 ДВИЖЕНИЯ НА ЗАДАННОМ ИНТЕРВАЛЕ ВРЕМЕНИ

1. Рассматривается задача об устойчивости движения на заданном интервале времени и следующей постановке [1].

Определение. Если уравнения возмущенного движения таковы, что при достаточно малом $\varepsilon > 0$ любое решение $x(t)$ уравнений, начальное значение $x_0 = x(t_0)$ которого удовлетворяет условию

$$(G(t_0)x_0, G(t_0)x_0) \leq \varepsilon^2 \quad (1.1)$$

на заданном (конечном) интервале $t_0 \leq t \leq T$, удовлетворяет условию

$$(G(t)x(t), G(t)x(t)) \leq \varepsilon^2, \quad (1.2)$$

где $G(t)$ — заданная ограниченная матрица, то невозмущенное движение по отношению к области (1.2) устойчиво на интервале $[t_0, T]$; в противном случае — неустойчиво.

Здесь, как и в определении устойчивости на конечном интервале времени, предложенном Г. В. Каменковым [4], ограничение области предельных отклонений вводится посредством достаточно малого (наперед не заданного) положительного числа. Что касается области предельных отклонений, то здесь она имеет форму эллипсоида с переменными параметрами.

Невозмущенное движение будем называть равномерно устойчивым на интервале $[t_0, T]$, если оно устойчиво в смысле приведенного определения на любом интервале $[t_*, T]$, где $t_* \in [t_0, T]$.

2. Пусть задача об устойчивости движения системы приведена к исследованию на заданном интервале времени $[t_0, T]$ решений уравнений возмущенного движения, представленных в векторно-матричной записи в виде

$$\frac{dx}{dt} = L(t)x + h(t, x), \quad (2.1)$$

где $L(t)$ — квадратная матрица порядка n , а x и $h(t, x)$ — столбцовые матрицы.

Будем предполагать, что элементы матрицы $h(t, x)$ — нелинейные функции возмущений x_s ($s = 1, \dots, n$) — таковы, что равномерно по t в пределах заданного интервала $[t_0, T]$

$$\lim_{\|x\| \rightarrow 0} \frac{h(t, x)}{\|x\|} = 0. \quad (2.2)$$

Говоря о возмущенных движениях, близких к невозмущенному, будем подразумевать движения, при которых начальные возмущения достаточно малы.

Зададим область предельных отклонений в виде

$$V(t, x) = (K^{-1}(t)x, K^{-1}(t)x), \quad (2.3)$$

где матрица $K(t)$ невырождена и эрмитова норма ее столбцов K_i ($i = 1, \dots, n$) совпадает с заданной положительной функцией $\tilde{\epsilon}(t)$.

$$\|K_i\| = \tilde{\epsilon}(t) \quad i = 1, \dots, n.$$

Соответствующим выбором матрицы $K(t)$ можно получить области предельных отклонений весьма разнообразной формы. Задание матрицы $K(t)$ будем связывать с каноническим преобразованием линейной части уравнений возмущенного движения при переходе к новым переменным y , а именно:

$$x = K(t)y \quad (y = y(t)). \quad (2.4)$$

Здесь в качестве $K(t)$ примем невырожденное решение уравнения

$$\frac{dK(t)}{dt} = U(t)K(t) - K(t)\Lambda(t) + P(t), \quad (2.5)$$

где $\Lambda(t) = \text{diag}(\lambda_1(t), \dots, \lambda_n(t))$, а $P(t)$ — некоторая квадратная матрица порядка n .

Замена переменных (2.4) приводит уравнение (2.1) к виду

$$\frac{dy}{dt} = \Lambda(t)y - K^{-1}(t)P(t)y + K^{-1}(t)h(t, Ky). \quad (2.6)$$

В [1] доказано, что класс преобразований (2.4) включает в себе преобразование, которое приводит к уравнению (2.6) при $P(t) = 0$. Из (2.5) следует, что при выборе в качестве $K(t)$ матрицы, приводящей $U(t)$ к диагональному виду, преобразование (2.4) приводит к уравнению (2.6) при $P(t) = \frac{dK(t)}{dt}$. При этом элементами матрицы $\Lambda(t)$ будут

собственные значения матрицы $U(t)$, а столбцы K_i ($i = 1, \dots, n$) — соответствующими собственными векторами.

Учитывая (2.4), равенство (2.3) можно переписать в виде

$$V(t, x) = (y, y) = \|y\|^2. \quad (2.7)$$

Отсюда

$$\frac{dV(t, x)}{dt} = 2 \|y\| \frac{d\|y\|}{dt}. \quad (2.8)$$

Из (2.6) находим

$$\frac{d\|y\|}{dt} = \sum_{s=1}^n \operatorname{Re} c_s(t) \frac{|y_s|^2}{\|y\|} + \frac{y^* C(t) y}{\|y\|} - \frac{1}{2\|y\|} (y^* K^{-1}(t) h(t, Ky) + h^*(t, Ky) K^{-1}(t) y), \quad (2.9)$$

где

$$C(t) = -\frac{1}{2} (K^{-1}(t) P(t) + P^*(t) K^{-1}(t)),$$

а y_s ($s=1, \dots, n$) — элементы столбцовой матрицы y .

В соответствии с (2.8) производная от положительно определенной функции (2.7) по t , вычисленная в силу уравнений (2.9), равна

$$\frac{dV(t, x)}{dt} = 2 \left\| \sum_{s=1}^n \operatorname{Re} c_s(t) |y_s|^2 + y^* C(t) y + \frac{1}{2} (y^* K^{-1}(t) h(t, Ky) + h^*(t, Ky) K^{-1}(t) y) \right\|.$$

Это равенство может быть переписано в виде

$$\frac{1}{2} \frac{dV(t, x)}{dt} = y^* A(t) y + \frac{1}{2} (y^* K^{-1}(t) h(t, Ky) + h^*(t, Ky) K^{-1}(t) y), \quad (2.10)$$

где для $a_{ss}(t)$ и $c_{ss}(t)$, являющихся соответственно элементами эрмитовых матриц $A(t)$ и $C(t)$, выполняется равенство

$$a_{ss}(t) = \begin{cases} c_{ss}(t) & \text{при } s = z, \\ c_{ss}(t) + \operatorname{Re} c_s(t) & \text{при } s = \bar{z}. \end{cases} \quad (2.11)$$

Учитывая (2.2), покажем, что при достаточно малых $\|y\|$ величина матрицы $h(t, Ky)$ в (2.10) не влияет на знакоопределенность функции $\frac{dV(t, x)}{dt}$, за исключением случая, когда на интервале $[t_0, T]$ эрмитова форма $y^* A(t) y$ тождественно равна нулю.

Действительно, так как

$$\|x\| \leq \|K(t)\| \|y\| \rightarrow 0 \quad \text{при } y \rightarrow 0$$

имеем

$$\frac{h(t, Ky)}{\|y\|} = \frac{h(t, x) K(t)}{\|K(t)\| \|y\|} \leq \frac{h(t, x)}{\|x\|} \|K(t)\| \rightarrow 0 \quad \text{при } y \rightarrow 0. \quad (2.12)$$

Пологая $G(t) = K^{-1}(t)$, обозначив через $\lambda_1(t), \dots, \lambda_n(t)$ характеристические числа эрмитовой формы $y^* A(t) y$ в (2.10), сформулируем условия устойчивости и неустойчивости невозмущенного движения на заданном интервале времени $[t_0, T]$ по отношению к области предельных отклонений

$$(K^{-1}(t)x, K^{-1}(t)x) \leq \rho^2. \quad (2.13)$$

Теорема 1. Для того, чтобы невозмущенное движение,

представленное тривиальным решением уравнения (2.1), было равномерно устойчивым на интервале $[t_0, T)$ по отношению к области (2.13) при произвольных $h(t, x)$, удовлетворяющих условию (2.2), необходимо, чтобы для всех $t_* \in [t_0, T)$ выполнялось условие

$$\max [c_{zz}(t_*) + \operatorname{Re} \lambda_z(t_*)] < 0, \quad z = 1, \dots, n. \quad (2.14)$$

Докажем от противного. Будем предполагать, что невозмущенное движение равномерно устойчиво на интервале $[t_0, T)$ при любой матрице $h(t, x)$, удовлетворяющей условию (2.2), и при этом существует такое $t_* \in [t_0, T)$, при котором не выполняется условие (2.14). В силу известной формулы, которой выражается оценка сверху любого из диагональных элементов матрицы произвольной эрмитовой формы, имеем

$$\max_z \gamma_z(t_*) = \max [c_{zz}(t_*) + \operatorname{Re} \lambda_z(t_*)], \quad z = 1, \dots, n. \quad (2.15)$$

Это условие указывает, что среди $\gamma_1(t), \dots, \gamma_n(t)$ имеется при $t = t_*$ по крайней мере одно положительное или нулевое. Пусть, например, $\gamma_1(t_*) > 0$. В силу предположения равномерной устойчивости, невозмущенное движение будет устойчиво на интервале $[t_*, T)$. Введем обозначение

$$z = B^*(t)y, \quad (z = z(t)) \quad (2.16)$$

где $B(t)$ — унитарная матрица, приводящая матрицу $A(t)$ к диагональному виду, а z — столбцовая матрица порядка n .

Рассмотрим частное решение $x^0(t) = A(t)y^0(t) = K(t)B(t)z^0(t)$, где $t \in [t_*, T)$, определяемое начальными условиями: $z_1(t_*) = \rho$, $z_2(t_*) = 0$ ($y = z$). Тогда эрмитова форма $y^* A(t) y$ при $t = t_*$ имеет вид

$$y^* A(t_*) y = \gamma_1(t_*) \rho^2,$$

т. е. принимает только положительные значения. Из (2.10) и (2.12) видно, что при достаточно малых $|y|$ в точке $t = t_*$, а по непрерывности и пределах некоторого конечного промежутка

$$[t_*, t_* + \Delta t] \in [t_*, T), \quad \frac{dV(t, x)}{dt} \geq 0, \text{ что приводит к выполнению не-}$$

равенств

$$V(t, x^0(t)) > V(t_*, x^0(t_*)), \quad t \in [t_*, T). \quad (2.17)$$

Это означает, что условие устойчивости невозмущенного движения по отношению к области (2.13) на интервале $[t_*, T)$ и, следовательно, условия равномерной устойчивости на интервале $[t_0, T)$ не выполняются. При наличии хотя бы одного нулевого характеристического числа в момент $t = t_*$, поведение интегральных кривых на некотором интервале $[t_*, t_* + \Delta t]$ определится знаком функции $y^* K^{-1}(t) h(t, Ky) + h^*(t, Ky) K^{-1}(t) y$ в уравнении (2.10), поскольку эрмитова форма $y^* A(t) y$ в момент $t = t_*$ будет равна нулю. Тогда, в зависимости от

свойства нелинейных членов при $t = t_0$, а по непрерывности и в пределах некоторой окрестности точки t_0 может выполняться условие (2.17). Теорема доказана.

Следствие. Если для элементов матрицы эрмитовой формы $y^* A(t) y$ в (2.10) на интервале $[t_0, T)$ выполнится условие

$$\inf_t \left| |a_{zz}(t)| - \sum_{j=1}^n |a_{zj}(t)| \right| > 0, \quad z = 1, \dots, n, \quad (2.18)$$

то условие (2.14) теоремы 1 необходимо и достаточно для того, чтобы невозмущенное движение было равномерно устойчивым по отношению к области (2.13) на интервале $[t_0, T)$.

Доказательство очевидно, поскольку в силу условия (2.18) матрица эрмитовой формы $y^* A(t) y$ является матрицей типа Адамара. Следовательно, выполнение условия (2.14) для всех $t \in [t_0, T)$ достаточно для того, чтобы эрмитова форма была отрицательно определенной на интервале $[t_0, T)$.

Замечание. Для приложений к решению прикладных задач и качестве необходимого условия равномерной устойчивости на заданном интервале $[t_0, T)$ можно предложить следующее:

$$\sup \left| \max_z (c_{zz}(t) + \operatorname{Re} \lambda_z(t)) \right| < 0, \quad (2.19)$$

где $t_0 \leq t < T$, $z = 1, \dots, n$; поскольку выполнение (2.14) влечет за собой выполнение условия (2.19).

Теорема 2. Для того, чтобы невозмущенное движение (тривиальное решение уравнения (2.1)) было равномерно устойчивым на интервале $[t_0, T)$ по отношению к заданной на этом интервале области (2.13), необходимо и достаточно, чтобы для всех $t \in [t_0, T)$ выполнялось условие

$$\int_{t_0}^t \max_z \lambda_z(t) dt < 0, \quad z = 1, \dots, n. \quad (2.20)$$

Необходимость выполнения условия (2.20) вытекает из (2.14), (2.15) и рассуждений, приведенных в ходе доказательства теоремы 1. Докажем достаточность. Интегрируя (2.9) вдоль решения уравнения возмущенного движения на интервале $[t_0, T)$, получим

$$\begin{aligned} \|y(t)\| = \|y(t_0)\| \exp \int_{t_0}^t \left| \frac{y^* A(t) y}{\|y\|^2} + \frac{1}{2\|y\|^2} (y^* K^{-1}(t) h(t, Ky) + \right. \\ \left. + h^*(t, Ky) K^{-1}(t) y) \right| dt. \end{aligned}$$

Возведя обе части равенства в квадрат и учитывая (2.7), можно записать

$$V(t, x(t)) = V(t_*, x(t_*)) \exp 2 \int_{t_*}^t \left| \frac{y^* A(t) y}{y^* y} + \frac{1}{2 y^* y} (y^* K^{-1}(t) h(t, Ky) + h'(t, Ky) K^{-1}(t) y) \right| dt \quad (2.21)$$

Как известно

$$\frac{y^* A(t) y}{y^* y} \leq \max_{\alpha} \alpha_{\alpha}(t), \quad \alpha = 1, \dots, n. \quad (2.22)$$

Из (2.12), (2.21) и (2.22) нетрудно видеть, что при достаточно малых $|y|$ выполняется неравенство

$$V(t, x(t)) \leq V(t_*, x(t_*)) \exp 2 \int_{t_*}^t \max_{\alpha} \alpha_{\alpha}(t) dt.$$

Отсюда следует, что при выполнении условия (2.20) имеет место

$$V(t, x(t)) \leq V(t_*, x(t_*)). \quad (2.23)$$

Теорема доказана.

Следствие. В качестве достаточного условия устойчивости невозмущенного движения в смысле приведенного выше определения можно предложить следующее:

$$\sup_t |\max_{\alpha} \alpha_{\alpha}(t)| < 0, \quad (2.24)$$

где $t_0 \leq t \leq T$, $\alpha = 1, \dots, n$; так как условие (2.20) подтверждает достаточность выполнения (2.24) для устойчивости тривиального решения уравнения (2.1).

Теорема 3. Если в какой-либо момент $t_* \in [t_0, T)$ выполняется условие

$$\int_{t_*}^t \max_{\alpha} \alpha_{\alpha}(t) dt > 0, \quad \alpha = 1, \dots, n, \quad (2.25)$$

то невозмущенное движение (тривиальное решение уравнения (2.1)) не может быть равномерно устойчивым на интервале $[t_*, T)$ по отношению к заданной на этом интервале области (2.13).

Доказательство. Пусть невозмущенное движение на интервале $[t_0, T)$ равномерно устойчиво по отношению к области (2.13) и при $t = t_*$ выполняется условие (2.25). Тогда, в силу предположения равномерной устойчивости, невозмущенное движение будет устойчиво на интервале $[t_*, T)$.

Учитывая (2.4) и (2.16), рассмотрим частное решение $x''(t) = K(t)y''(t) = = K(t)B(t)z''(t)$, при $t \in [t_*, T)$ определяемое начальными условиями: $z_s(t_*) = \rho$, $z_i(t_*) = 0$, ($s \neq i$). Не нарушая общности будем предполагать, что

$$v_z(t_*) = \max v_z(t_*), \quad z = 1, \dots, n.$$

Тогда эрмитова форма $y^* A(t) y$ в точке $t = t_*$, а по непрерывности и в пределах некоторого конечного промежутка $[t_*, t_* + \Delta t] \in [t_*, T]$ принимает только положительные значения.

Из (2.21) имеем

$$V(t, x^n(t)) = V(t_*, x^n(t_*)) \exp 2 \int_{t_*}^{t_* + \Delta t} \left[\frac{y^* A(t) y}{y^* F} - \frac{1}{2 y^* T} (y^* K^{-1}(t) h(t, Ky) + h^*(t, Ky) K^{-1}(t) y) \right] dt.$$

Отсюда следует, что при достаточно малых $|\varphi|$ выполняется условие (2.17). Теорема доказана.

3. В качестве приложения рассмотрим устойчивость автомобиля с недостаточной поворачиваемостью на заданном интервале $[t_0, T]$, движущегося в горизонтальной плоскости с переменной скоростью по некоторой кривой так, что определено изменение положения управляемых колес во времени $\delta = f(t)$, $t \in [t_0, T]$. Будем предполагать, что угол δ остается достаточно малым, а водитель поворачивает рулевое колесо в соответствии с заданной программой, не реагируя на возмущение, которым подвергаются боковая скорость v_y и угловая скорость ω . Предполагается также, что возмущения могут возникнуть в любой момент $t_* \in [t_0, T]$. Запишем дифференциальные уравнения движения автомобиля, выведенные в работе [6]

$$\begin{aligned} \frac{d\omega}{dt} &= - \frac{a^2 k_A + b^2 k_B}{I \nu} \omega + \frac{a k_A - b k_B}{I \nu} v_y + \frac{a k_A \delta}{I}, \\ \frac{dv_y}{dt} &= \left(\nu + \frac{a k_A - b k_B}{M \nu} \right) \omega - \frac{k_A + k_B}{M \nu} v_y - \frac{k_A \delta}{M}, \end{aligned} \quad (3.1)$$

где

ω — угловая скорость автомобиля при вращении его вокруг вертикальной оси, проходящей через центр инерции автомобиля, (рад/сек);

v_y — проекция скорости центра инерции автомобиля на направление, перпендикулярное продольной оси автомобиля (м/сек), (боковая скорость);

ν — скорость автомобиля (по долг. продольной оси) (м/сек);

δ — угол поворота передних колес от нейтрального положения (рад);

a — расстояние от центра инерции автомобиля до передней оси (м);

b — то же, до задней оси (м);

M — масса автомобиля (кг/сек², м);

I — момент инерции автомобиля относительно оси z (кг·м·сек²);

k_A — коэффициент сопротивления передней оси уводу (кг/рад);

k_B — то же, задней оси (кг/рад).

Обозначая возмущения скоростей ω и v_y соответственно через $\Delta\omega$ и Δv_y , запишем уравнения возмущенного движения автомобиля:

$$\frac{d\Delta\omega}{dt} = -\frac{a^2k_A + b^2k_B}{Iv} \Delta\omega + \frac{ak_A - bk_B}{Iv} \Delta v_y; \quad (3.2)$$

$$\frac{d\Delta v_y}{dt} = \left(v + \frac{ak_A - bk_B}{Mv} \right) \Delta\omega - \frac{k_A + k_B}{Mv} \Delta v_y.$$

Так как скорость автомобиля переменна, система (3.2) представляет собой систему уравнений возмущенного движения с переменными коэффициентами вида:

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} u_{11}(t) & u_{12}(t) \\ u_{21}(t) & u_{22}(t) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix}, \quad (3.3)$$

где

$$u_{11}(t) = -\frac{a^2k_A + b^2k_B}{Iv}; \quad u_{12}(t) = \frac{ak_A - bk_B}{Iv};$$

$$u_{21}(t) = v + \frac{ak_A - bk_B}{Mv}; \quad u_{22}(t) = -\frac{k_A + k_B}{Mv};$$

$$x_1 = \Delta\omega; \quad x_2 = \Delta v_y.$$

Тогда собственные значения матрицы

$$l(t) = \begin{pmatrix} u_{11}(t) & u_{12}(t) \\ u_{21}(t) & u_{22}(t) \end{pmatrix}$$

можно представить в виде

$$i_1(t) = \frac{u_{11}(t) + u_{22}(t) + l(t)}{2}; \quad (3.4)$$

$$i_2(t) = \frac{u_{11}(t) + u_{22}(t) - l(t)}{2},$$

где $l(t) = \sqrt{(u_{11}(t) - u_{22}(t))^2 + 4u_{12}(t)u_{21}(t)}$.

Используя метод, приведенный в [3], определим соответствующие собственные векторы матрицы $l(t)$

$$K_1(t) = \begin{pmatrix} u_{12}(t) \\ \frac{u_{22}(t) - u_{11}(t) + l(t)}{2} \end{pmatrix}; \quad K_2(t) = \begin{pmatrix} u_{12}(t) \\ \frac{u_{22}(t) - u_{11}(t) - l(t)}{2} \end{pmatrix}.$$

Зададим функцию $V(t, x)$ в (2.3) посредством матрицы

$$K(t) = (K_1(t)K_2(t)) = \begin{pmatrix} u_{12}(t) & u_{12}(t) \\ \frac{u_{22}(t) - u_{11}(t) + l(t)}{2} & \frac{u_{22}(t) - u_{11}(t) - l(t)}{2} \end{pmatrix}.$$

Выбирая таким образом матрица $K(t)$ приводит матрицу $l(t)$ к

диагональному виду. Как было указано выше, в этом случае для матрицы $P(t)$ из (2.5) справедливо равенство

$$P(t) = \frac{dK(t)}{dt}.$$

Тогда из (2.9) имеем

$$C(t) = -\frac{1}{2} \left(K^{-1}(t) \frac{dK(t)}{dt} + \frac{dK^{-1}(t)}{dt} K^{-1}(t) \right). \quad (3.6)$$

Подставив (3.5) в (3.6), для элементов матрицы эрмитовой формы $y^* C(t) y$ в (2.9) имеем

$$c_{11}(t) = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[\frac{1}{l(t)} \frac{d(u_{11}(t) - u_{22}(t))}{dt} - \frac{u_{11}(t) - u_{22}(t)}{u_{12}(t)l(t)} \frac{du_{12}(t)}{dt} - \frac{1}{u_{12}(t)} \frac{du_{12}(t)}{dt} - \frac{1}{l(t)} \frac{dl(t)}{dt} \right];$$

$$c_{22}(t) = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[\frac{u_{11}(t) - u_{22}(t)}{u_{12}(t)l(t)} \frac{du_{12}(t)}{dt} - \frac{1}{l(t)} \frac{d(u_{11}(t) - u_{22}(t))}{dt} - \frac{1}{u_{12}(t)} \frac{du_{12}(t)}{dt} - \frac{1}{l(t)} \frac{dl(t)}{dt} \right];$$

$$c_{12}(t) = \frac{1}{2} \left[\operatorname{Re} \left[\frac{1}{l(t)} \frac{dl(t)}{dt} - \frac{1}{u_{12}(t)} \frac{du_{12}(t)}{dt} \right] + i \operatorname{Im} \left[\frac{1}{l(t)} \frac{d(u_{11}(t) - u_{22}(t))}{dt} - \frac{u_{11}(t) - u_{22}(t)}{u_{12}(t)l(t)} \frac{du_{12}(t)}{dt} \right] \right];$$

$$c_{21}(t) = \frac{1}{2} \left[\operatorname{Re} \left[\frac{1}{l(t)} \frac{dl(t)}{dt} - \frac{1}{u_{12}(t)} \frac{du_{12}(t)}{dt} \right] - i \operatorname{Im} \left[\frac{1}{l(t)} \frac{d(u_{11}(t) - u_{22}(t))}{dt} - \frac{u_{11}(t) - u_{22}(t)}{u_{12}(t)l(t)} \frac{du_{12}(t)}{dt} \right] \right];$$

Используя полученные выражения (3.4) и (3.7), на числовом примере проиллюстрируем применение приведенных в статье условий равномерной устойчивости невозмущенного движения для случая, когда возмущенное движение описывается уравнениями (3.3).

Пусть автомобиль, имеющий параметры: $k_A = k_H = 4000 \text{ кГ/м}$; $a = 1,2 \text{ м}$; $b = 1,8 \text{ м}$; $M = 200 \text{ кгсек}^2/\text{м}$; $I = 200 \text{ кгмсек}^2$, — разгоняется в течение 5 сек от скорости $v_0 = 10 \text{ м/сек}$ до $v = 14 \text{ м/сек}$. Тогда расчеты, проведенные на ЭВМ, приводят к результатам, сведенным в табл. 1.

Из таблицы следует, что для элементов эрмитовых матриц $C(t)$ и $A(t)$ на рассматриваемом интервале времени выполняются соответственно условия (2.14) и (2.18). Таким образом, используя следствие теоремы 1,

Таблица 1

$t, \text{сек}$	0	1	2	3	4	5
$c_{11}(t)$	0.0184	0.0930	-0.0122	0.0189	0.0255	0.0003
$c_{22}(t)$	0.0724	0.0963	-0.0122	0.0189	0.0255	0.0003
$\text{Re} c_{12}(t) = \text{Re} c_{21}(t)$	0.0369	0.0037	0.0810	0.0451	0.0383	0.0312
$\text{Im} c_{12}(t) = \text{Im} c_{21}(t)$	0	0	0.1327	0.0671	0.0467	0.0358
$\text{Re} a_1(t)$	-3.9860	-4.1412	-4.8950	-4.5806	-4.3030	-4.0571
$\text{Re} a_2(t)$	-7.3750	-6.4773	-4.8950	-4.5806	-4.3030	-4.0571
$a_{11}(t)$	-3.9676	-4.0482	-4.9072	-4.5617	-4.2775	-4.0568
$a_{22}(t)$	-7.3026	-6.2810	-4.9072	-4.5617	-4.2775	-4.0568

можно утверждать, что тривиальное решение уравнения (3.3) на заданном интервале времени устойчиво.

Ерпін ич. К. Маркєз

Поступило 12.1.1973

Ս. Թ. ԽԱՉԱՏՐՅԱՆ

ՏՐՎԱԾ ԺԱՄԱՆԱԿԱՄԻՋՈՑՈՒՄ ՇԱՐԺԱՆ ԼԱՎԱՍԱՐԱԶՈՎ ԿԱՅՈՒՆՈՒԹՅԱՆ ՈՐՈՇ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԻ ՄԱՍԻՆ

Ա մ փ ա փ ո տ մ

Հողիաժոժմ քերվում է արված (վերջավոր) ժամանակամիջոցում շարժման կայունության սահմանումը [1] և արվում են չգրգռված շարժման կայունության և անկայունության պայմանները ու այդ պայմանների ստացման ալգորիթմը: Ստացված արդյունքները կիրարկվում են փոփոխական արագությանը շարժվող տվտոմեքենայի կայունության խնդրում՝ երբ ափսոսողերն ունեն կողմնային անաճականություն:

ЛИТЕРАТУРА

1. Абгарян К. А. Лекции по теории устойчивости, М., 1972.
2. Абгарян К. А. Об устойчивости движения на конечном промежутке времени. ИММ, 1968, т. 32, вып. 6.
3. Абгарян К. А. Приведение квадратной матрицы к диагональному виду и разложение ее на составляющие. «Изв. АН Арм. ССР. Сер. физ.-мат. науки», 1965, т. 18, № 2.
4. Каменков Г. В. Об устойчивости движения на конечном интервале времени. ИММ, 1953, т. 17, вып. 5.
5. Лебедев А. А. Об устойчивости движения на заданном интервале времени. ИММ, 1954, т. 18, вып. 2.
6. Пензенер Я. М. Теория устойчивости автомобиля. М., Машино, 1917.