

К ВОПРОСУ ОБ ОПТИМАЛЬНОЙ СТРУКТУРЕ ОБРАТНЫХ СВЯЗЕЙ МОНОТОННО СТАБИЛИЗИРОВАННОЙ ИМПУЛЬСНОЙ СИСТЕМЫ

И.Е.Зубер /Ленинград/

В импульсной системе регулирования

$$x_{n+1} = Ax_n + Ru_n, \quad u_n = S^* x_n, \quad /1/$$

заданы матрицы A , R .

Выводятся необходимые и достаточные условия того, что существует такая матрица $S = S(R)$, что пара матриц R и S обеспечивает монотонное убывание заданной положительно определенной квадратичной формы $Q(x)$ на любом решении системы /1/. Для матрицы R , удовлетворяющей полученным условиям, определяется общий вид парной ей матрицы S и оптимальный вид парной матрицы S^0 , обеспечивающей максимальную скорость убывания формы $Q(x)$. Те же условия определяются для матрицы S и находится общий вид парной ей матрицы $R = R(S)$.

§ 1. Рассмотрим линейную импульсную систему регулирования, описываемую уравнениями:

$$x_{n+1} = Ax_n + Ru_n, \quad u_n = S^* x_n, \quad /1.1/$$

где x - k -мерный вектор состояния системы, A - заданная $k \times k$ матрица с постоянными коэффициентами, u - p -мерный вектор управления, S - вещественная $k \times p$ матрица обратных связей; R - вещественная $k \times p$ матрица, характеризующая распределение управляющего воздействия в объекте.

Пусть $Q(x)$ - заданная, положительно определенная квадратичная форма от вектора состояния системы /1.1/:

$$Q(x) = x^* H x. \quad /1.2/$$

Согласно [1] будем говорить, что система /1.1/ - /1.2/ монотонно стабилизируется или что пара матриц S и R монотонно стабилизирует систему /1.1/ относительно формы /1.2/, если значения формы /1.2/ монотонно убывают на любом решении системы /1.1/.

Пусть p - минимальная размерность вектора управления, при которой система /1.1/ - /1.2/ может быть монотонно стабилизирована. ^{x/} Согласно [2], будем называть заданную $k \times p$ матрицу распределения управления R допустимой, если существует такая $k \times p$ матрица обратных связей S , что пара матриц S и R монотонно стабилизирует систему /1.1/ относительно формы /1.2/. Матрица $S = S(R)$ называется парной матрицей допустимой матрицы R . Аналогично определяется до-

^{x/} p - число неотрицательных собственных значений матрицы $C = A^* H A - H$ /см. [1] /.

пустимость матрицы обратных связей S и парность матрицы R .

В [2] выводились некоторые необходимые условия допустимости матриц S и R и необходимые и достаточные условия допустимости векторов s и r , соответствующих матрицам S и R для случая $\rho = 1$, там же определялся частный вид отвечающих им парных векторов $r(s)$ и $s(r)$.

В настоящей статье формулируются необходимые и достаточные условия допустимости матриц R и S , определяется общий вид соответствующих парных матриц $S(R)$ и $R(S)$ и оптимальный вид парной матрицы $S(R)$, обеспечивающий /при заданной допустимой матрице R / максимальную скорость убывания квадратичной формы /1.2/.

Введем некоторые обозначения. Обозначим через C матрицу, определяемую равенством

$$C = A^*HA - H. \quad /1.4/$$

Обозначим через P матрицу оператора проектирования на нуль-пространство матрицы $H^{1/2}R$.

$$P = I - H^{1/2}R(R^*HR)^{-1}R^*H^{1/2}. \quad /1.5/$$

Тогда имеют место следующие теоремы, доказательства которых приведены в приложении.

ТЕОРЕМА 1. Для того чтобы $k \times \rho$ матрица распределения управления R была допустимой, необходимо и достаточно, чтобы выполнялось условие:

$$H - A^*H^{1/2}PH^{1/2}A > 0. \quad /1.6/$$

ТЕОРЕМА 2. Пусть $k \times \rho$ матрица R допустима. Тогда общий вид парной $k \times \rho$ матрицы S задается формулой:

$$S = -A^*HR(R^*HR)^{-1} + U(R^*HR)^{-1/2}, \quad /1.7/$$

где U - произвольная $k \times \rho$ матрица, удовлетворяющая неравенству:

$$C + UU^* - A^*H^{1/2}PH^{1/2}A < 0. \quad /1.8/$$

ТЕОРЕМА 3. Пусть $\det C \neq 0$. Для того чтобы $k \times \rho$ матрица обратных связей S была допустимой, необходимо и достаточно, чтобы выполнялось условие

$$S^*C^{-1}S > 0. \quad /1.9/$$

ТЕОРЕМА 4. Пусть $k \times \rho$ матрица обратных связей S допустима. Тогда общий вид парной ей матрицы $R(S)$ задается равенством

$$R = (I + \lambda SS^* + SU)^{-1}(H^{1/2}DH^{-1/2} - A)(\lambda S + U), \quad /1.10/$$

где λ - число, удовлетворяющее неравенству $\lambda \geq \lambda_0$ такому, что

$$-C + \lambda^0 SS^* > 0; \quad /1.11/$$

U - произвольная $k \times \rho$ матрица, удовлетворяющая неравенству

$$-C + \lambda^0 SS^* - \frac{1}{\lambda_0} UU^* > 0; \quad /1.12/$$

D - произвольная ортогональная $\rho \times \rho$ матрица.

Существование числа λ^0 , удовлетворяющего неравенству /1.11/, если имеет место неравенство /1.9/, показано в [3].

Введем понятие оптимальности парной матрицы. Как было показано

в [2], допустимость матрицы распределения управления R^0 означает, что матричное неравенство

$$K(R, S) = -C - SR^*HA - A^*HRS^* - SR^*HRS^* > 0^* \quad /1.13/$$

имеет решение $S(R^0)$ при $R = R^0$.

Обозначим множество таких решений через Γ .

$$\Gamma(R^0) = \{S : K(R^0, S) > 0\}. \quad /1.14/$$

Будем говорить, что $S^0 \in \Gamma(R^0)$ оптимальна, если для любого вектора x из пространства состояний выполняется условие

$$x^*K(R^0, S^0)x \leq x^*K(R^0, S)x.$$

ТЕОРЕМА 5. Пусть $k \times p$ матрица распределения управления R^0 допустима. Тогда оптимальная матрица обратных связей $S^0(R^0)$ задается формулой:

$$S^0 = -A^*HR^0(R^0^*HR^0)^{-1}. \quad /1.15/$$

ЗАМЕЧАНИЕ. Для случая $p=1$ результаты теорем 1 - 4, записанные в специальном базисе, совпадают с результатами работы [2].

§ 2. Примеры

Пример 1. Рассматривается одноконтурная схема /рис.1/,

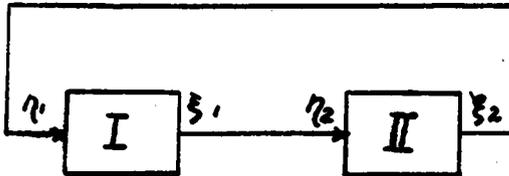


Рис. 1

описываемая уравнениями

$$T_i \xi_i^{n+1} + \alpha_i \xi_i^{(n)} = \eta_i^{(n)}, \quad i=1,2,\dots,$$

$$T_i^2 > \alpha_i^2,$$

$$\eta_1 = \xi_2, \quad \eta_2 = \xi_1.$$

Предположим, что система /2.1/ - /2.2/ не является монотонно стабилизированной относительно квадратичной формы выходных переменных

$$V = \sum_{i=1}^2 \xi_i^2. \quad /2.3/$$

Задача формулируется следующим образом: можно ли сделать систему /2.1/ - /2.3/ монотонно стабилизированной введением обратной связи /рис.2/

x^*/ K - матрица квадратичной формы $\Delta Q = Q(x_n) - Q(x_{n+1})$, где $Q(x)$ - форма, определяемая соотношением /1.2/.

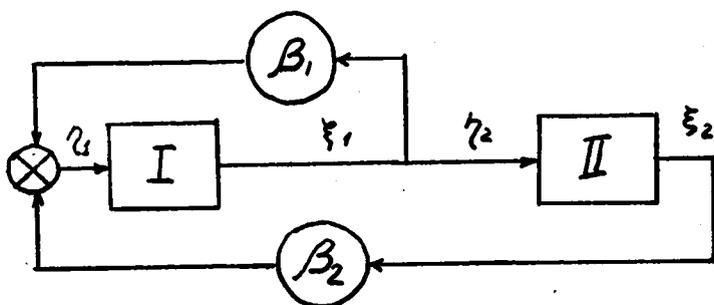


Рис. 2

следующего вида:

$$z_1 = \xi_2, \quad z_2 = \beta_1' \xi_1 + \beta_2' \xi_2, \quad /2.4a/$$

или

$$z_1 = \beta_1^2 \xi_1 + \beta_2^2 \xi_2. \quad /2.4б/$$

Формулы /2.4/ показывают, что уравнения системы /2.1/ и /2.3/ остаются неизменными, изменяется только одно из уравнений входов /2.2/. Перепишем систему /2.1; 2.3; 2.4/ в матричном виде:

$$x_{n+1} = Ax_n, \quad /2.5/$$

$$Q(x) = x^* H x. \quad /2.6/$$

Уравнение искомой монотонной стабилизированной системы получается заменой в уравнении /2.5/ матрицы A на матрицу $B = A + RS^*$.

Условия совпадения одного из уравнений входов /2.2/ с новым уравнением входов /2.4а/ или /2.4б/ сводится к совпадению одной из строк у матриц A и B ; матрица RS^* имеет одну нулевую строку, и, следовательно, ее ранг не превосходит единицу.

Таким образом, поставленная задача свелась к задаче с допустимости вектора $R^* = |1 \ 0|$ для монотонной стабилизации системы /2.1; 2.3; 2.4а/ или допустимости вектора $R'^* = |0 \ 1|$ для монотонной стабилизации системы /2.1; 2.3; 2.4б/

Обратимся к теореме I и выпишем матрицу $M = J - A^* P A$, где P - матрица оператора проектирования на нуль-пространство вектора $R' = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$

$$P = \begin{vmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{vmatrix}, \quad M = \begin{vmatrix} 1 - \frac{\alpha_1^2}{T_1^2} & \frac{\alpha_1}{T_1^2} \\ \frac{\alpha_1}{T_1^2} & 1 - \frac{1}{T_1^2} \end{vmatrix}.$$

Согласно лемме 5 статьи [1] для положительной определенности матрицы M необходимо и достаточно выполнения двух условий:

$$1 - \frac{\alpha_1^2}{T_1^2} > 0, \quad /2.7/$$

$$1 - \frac{1}{T_2^2} - \left(\frac{\alpha_1}{T_1}\right)^2 \cdot \left(1 - \frac{\alpha_2^2}{T_2^2}\right)^{-1} > 0.$$

/2.8/

Условие /2.7/ выполняется в силу ограничений на параметры системы /2.1/.

Рассмотрим, какие ограничения следует наложить на параметры системы /2.1/, чтобы выполнялось условие /2.8/, т.е. чтобы вектор $R' = \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix}$ был допустим. Очевидно, неравенство /2.8/ эквивалентно неравенству

$$T_1^2 - 1 - \alpha_1^2 > 0. \quad /2.9/$$

Следовательно, для того, чтобы система /2.1/ могла быть монотонно стабилизирована обратной связью вида /2.4б/, необходимо и достаточно, чтобы параметры системы удовлетворяли неравенству;

$$T_1^2 - 1 > \alpha_1^2. \quad /2.10/$$

Аналогично, для того, чтобы система могла быть монотонно стабилизирована обратной связью вида /2.4а/, необходимо и достаточно, чтобы параметры системы удовлетворяли неравенству:

$$T_2^2 - 1 > \alpha_2^2. \quad /2.11/$$

Пусть условие /2.10/ выполнено. Определим коэффициенты $\beta_1^{(2)}$ и $\beta_2^{(2)}$. В силу теоремы I

$$S^* = |1 - \beta_1^{(2)}, \beta_2^{(2)}|$$

Определяется соотношением

$$S = -A^*R = \begin{vmatrix} -\frac{1}{T_2} \\ \frac{\alpha_2}{T_2} \end{vmatrix}$$

Откуда следует $\beta_1^{(2)} = 1 + \frac{1}{T_2}$,

$$\beta_2^{(2)} = \frac{\alpha_2}{T_2}.$$

Если выполнено условие /2.11/, коэффициенты обратной связи $\beta_1^{(1)}$ и $\beta_2^{(1)}$ определяются аналогично.

Пример 2. Рассмотрим систему регулирования /рис.3/,

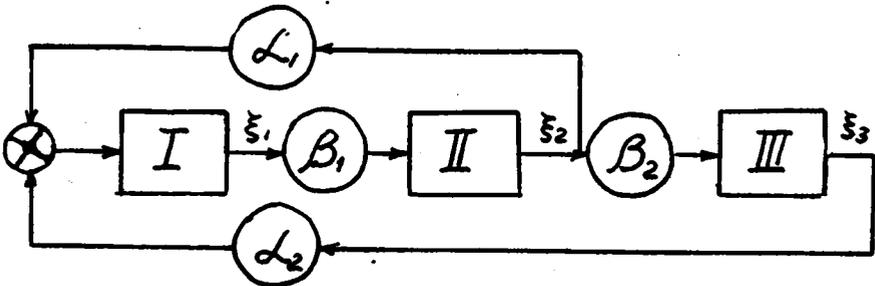


Рис. 3

описываемую разностными уравнениями

$$\begin{aligned}\xi_1^{(n+1)} &= \eta_1, \\ \xi_2^{(n+1)} &= \eta_2, \\ \xi_3^{(n+1)} &= \eta_3,\end{aligned}\quad /2.12/$$

где

$$\begin{aligned}\eta_1 &= \alpha_1 \xi_2^{(n)} + \alpha_2 \xi_3^{(n)}, \\ \eta_2 &= \beta_1 \xi_1^{(n)}, \\ \eta_3 &= \beta_2 \xi_2^{(n)},\end{aligned}\quad /2.13/$$

$$\beta_1 > 1, \alpha_1 > 1, \alpha_1^2 + \beta_1^2 < 1. \quad /2.14/$$

Предположим, что система /2.12/ - /2.14/ асимптотически устойчива, но не монотонно стабилизирована относительно квадратичной формы выходных переменных

$$V = \sum_{i=1}^3 \xi_i^2. \quad /2.15/$$

Очевидно, сделанное предположение не противоречит условию /2.14/.

Определим обратные связи, монотонно стабилизирующие систему относительно формы /2.15/.

Перепишем систему /2.12/ - /2.15/ в матричном виде, положив

$$x = \begin{bmatrix} \xi_1 \\ \xi_2 \\ \xi_3 \end{bmatrix}, \quad A = \begin{bmatrix} 0 & \alpha_1 & \alpha_2 \\ \beta_1 & 0 & 0 \\ 0 & \beta_2 & 0 \end{bmatrix}, \quad H = J_3 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix},$$

$$x_{k+1} = Ax_k \quad V = x^* J_3 x.$$

Выпишем матрицу $C = A^*A - J_3$. В силу ограничений на параметры системы /2.14/, матрица C имеет 2 положительных собственных значения. Следовательно, матрица распределения управления R должна иметь ранг не меньше чем 2.

Матрица

$$R = \begin{bmatrix} I & 0 \\ 0 & I \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

является допустимой, согласно теореме 1, так как матрица

$$J - A^*DA = \begin{bmatrix} I & 0 & 0 \\ 0 & 1 - \beta_2^2 & 0 \\ 0 & 0 & I \end{bmatrix}$$

положительна в силу условий /2.14/.

Здесь

$$D = J - R(R^*R)^{-1}R^* = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & I \end{bmatrix}$$

Определим для матрицы R оптимальную парную матрицу $S^o(R)$. Согласно теореме 5,

$$S^0 = -A^*R = - \begin{vmatrix} 0 & \beta_1 \\ \alpha_1 & 0 \\ \alpha_2 & 0 \end{vmatrix}$$

Пример 3. Пусть импульсная линейная система регулирования записана в матричном виде

$$x_{n+1} = Ax_n, \tag{2.16/}$$

где

$$x = \begin{vmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_{n+3} \end{vmatrix},$$

а матрица A имеет вид:

$$A = \begin{vmatrix} 0 & \alpha_1 & \alpha_2 & \gamma_1 & \gamma_2 \dots \gamma_k \\ \beta_1 & 0 & 0 & \delta_1 & \delta_2 \dots \delta_k \\ 0 & \beta_2 & 0 & 0 & 0 \dots 0 \\ & A_{k3} & & & A_{kk} \end{vmatrix} \tag{2.17/}$$

A_{k3} , A_{kk} - произвольные $k \times 3$ и $k \times k$ матрицы, соответственно, числа α_i и β_i удовлетворяют соотношению /2.14/, γ_i и δ_i произвольны.

Рассматривается система

$$\begin{aligned} x_{n+1} &= Ax_n + Ru_n, \\ u_n &= S^*x_n, \end{aligned} \tag{2.18/}$$

где матрица A определена равенством /2.17/, и ставится задача определения матриц R и S , обеспечивающих монотонное убывание квадратичной формы $V = x_1^2 + x_2^2 + x_3^2$ на любом решении системы /2.18/.

Следует отметить, что в отличие от всех предыдущих примеров здесь рассматривается задача монотонной стабилизации системы относительно вырожденной квадратичной формы $Q(x) = x^*Hx$:

$$H = \begin{vmatrix} 1_3 & 0 \dots 0 \\ 0 & \\ 0 & 0 \end{vmatrix} \tag{2.19/}$$

Обозначим через B матрицу, определяемую соотношением:

$$B = A + RS^*. \tag{2.20/}$$

Как было показано в [1] при любом выборе матриц R и S матрица $D = B^*HB - H$, характеризующая убывание формы $Q(x)$, знакопеременна.

Запишем матрицы A , R , S , B в блочном виде, отвечающем разбению /2.19/

$$\begin{aligned} A &= \begin{vmatrix} A_{33} & A_{3k} \\ A_{k3} & A_{kk} \end{vmatrix}, & R &= \begin{vmatrix} R' \\ R'' \end{vmatrix}, \\ S &= \begin{vmatrix} S' \\ S'' \end{vmatrix}, & B &= \begin{vmatrix} B_{33} & B_{3k} \\ B_{k3} & B_{kk} \end{vmatrix}, \end{aligned}$$

где

$$\begin{aligned} B_{33} &= A_{33} + R'S'^*, \\ B_{3k} &= A_{3k} + R'S''^*. \end{aligned} \tag{2.21/}$$

Тогда соответствующее блочное разбиение матрицы D имеет вид:

$$D = \begin{vmatrix} B_{33}^* & B_{33} - J_3 & B_{33}^* & B_{3k} \\ B_{3k}^* & B_{33} & B_{3k}^* & B_{3k} \end{vmatrix}.$$

Очевидно, необходимым условием того, что матрица D положительна, является выполнение равенства $B_{3k} = 0$, что в силу /2.21/ означает

$$A_{3k} = -R'S''^*. \quad /2.22/$$

Предположим, что матрицы R' и S'' выбраны так, что имеет место /2.22/. Тогда матрица D квазидиагональна, и требование монотонного убывания формы $V(x)$ на любом решении системы /2.18/ сводится к требованию

$$B_{33}^* B_{33} - J_3 < 0. \quad /2.23/$$

Распишем подробнее последнее неравенство

$$A_{33}^* A_{33} - J + S'R'A_{33}^* + A_{33}^* R'S''^* + S'R'^* R'S''^* < 0. \quad /2.24/$$

Ранг матрицы A_{3k} равен 2.

Равенство /2.22/ определяет матрицу R' ранга 2 вида

$$R' = \begin{vmatrix} I & 0 \\ 0 & I \\ 0 & 0 \end{vmatrix} \cdot \sigma$$

где σ - 2×2 произвольная невырожденная матрица.

Очевидно, что выбор матрицы σ не влияет на допустимость матрицы R' относительно неравенства /2.24/. Согласно примеру 2, матрица

R' допустима для неравенства /2.24/ и ей отвечает парная оптимальная матрица

$$S' = - \begin{vmatrix} 0 & \beta_1 \\ \alpha_1 & 0 \\ \alpha_2 & 0 \end{vmatrix}$$

Матрица S'' при $\sigma = \begin{vmatrix} I & 0 \\ 0 & I \end{vmatrix}$ определяется равенством:

$$S''^* = \begin{vmatrix} \gamma_1 & \gamma_2 & \dots & \gamma_k \\ \delta_1 & \delta_2 & \dots & \delta_k \end{vmatrix}.$$

Матрица R'' произвольна.

Отметим, что рассматриваемая система после введения управления разбивается на 2 изолированные системы /см. рис. 4/:

$$\xi_1^{(n+1)} = \eta_1, \quad \xi_2^{(n+1)} = \eta_2; \quad \frac{1}{\beta_2} \xi_3^{(n+1)} = \eta_3,$$

$$\eta_1 = 0; \quad \eta_2 = 0; \quad \eta_3 = \xi_2^{(n)}.$$

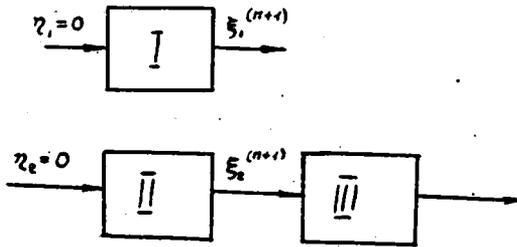


Рис. 4

Приложение. Доказательства теорем I - 5

Доказательства теоремы I и теоремы 2 проводим одновременно.

Перепишем неравенство /1.13/ в виде:

$$-C - (SA^{\frac{1}{2}} + FA\Lambda^{-\frac{1}{2}})(SA^{\frac{1}{2}} + FA\Lambda^{-\frac{1}{2}})^* + FA\Lambda^{-1}F^* > 0, \quad /1/$$

где

$$\Lambda = R^*HR, \quad F = A^*HR. \quad /2/$$

Необходимость. Пусть неравенство /1/ выполнено, тогда в силу /2/ справедливо соотношение

$$-C + FA\Lambda^{-1}F^* > 0.$$

Последнее неравенство с учетом обозначений /2/ может быть записано в виде

$$H - A^*H^{\frac{1}{2}}(Y - H^{\frac{1}{2}}R(R^*HR)^{-1}R^*H^{\frac{1}{2}})H^{\frac{1}{2}}A > 0, \quad /3/$$

что эквивалентно неравенству /1.6/.

Покажем, что $D = Y - H^{\frac{1}{2}}R(R^*HR)^{-1}R^*H^{\frac{1}{2}}$ есть матрица оператора проектирования на нуль-пространство матрицы $H^{\frac{1}{2}}R$. Вводя обозначение $H^{\frac{1}{2}}R = Z$, рассмотрим $k \times k$ матрицу $N = Z(Z^*Z)^{-1}Z^*$ ранга, очевидно, равного ρ . Непосредственной проверкой убеждаемся, что матрица N имеет ρ собственных значений, равных единице, которым отвечают собственные векторы вида Zb , где b - произвольный ρ -мерный вектор, остальные $k - \rho$ собственных значений матрицы N равны нулю. Следовательно, равенство $(Y - N)x = x$ имеет место тогда и только тогда, когда x принадлежит нуль-пространству матрицы Z .

Достаточность. Пусть $k \times \rho$ матрица R удовлетворяет условию /1.6/. В силу правой части неравенства /1/, матрица R удовлетворяет неравенству /1/, если выполнено соотношение $SA^{\frac{1}{2}} + FA\Lambda^{-\frac{1}{2}} = U$, где U удовлетворяет неравенству /1.8/. Возвращаясь к исходным обозначениям, получаем формулу /1.7/.

Таким образом, теоремы I и 2 доказаны.

Доказательство теоремы 3 и теоремы 4 проводим одновременно.

Необходимость. Пусть имеет место неравенство /1.13/. Тогда необходимо выполняется условие

$$-C - SF^* - FS^* > 0. \quad /4/$$

Как показано в [3], для выполнения неравенства /4/ необходимо и достаточно, чтобы имело место условие

$$S^* C^{-1} S > 0. \quad /5/$$

ДОСТАТОЧНОСТЬ. Как показано в [1] взаимно однозначное соответствие между парой матриц (S, R) , удовлетворяющих неравенству /1.13/, и парой матриц (S_1, R_1) , удовлетворяющих неравенству:

$$C + S_1 R_1^* + R_1 S_1^* < 0, \quad /6/$$

задается следующими равенствами:

$$S = S_1, \quad /7/$$

$$R = (I + S_1 R_1^*)^{-1} (H_1^{-\frac{1}{2}} D H_1^{\frac{1}{2}} - A^*) R_1. \quad /8/$$

Следовательно, матрица S_1 удовлетворяет неравенству $S_1^* C^{-1} S_1 > 0$, а парная ей матрица R_1 имеет вид:

$$R_1 = -\lambda S_1 + U, \quad /9/$$

где условия на число λ и матрицу U сформулированы теоремой 4.

В силу равенства /7/ выполнение неравенства /5/ является достаточным условием для допустимости матрицы S . Подставляя выражение для матрицы R_1 из равенства /9/ в равенство /8/, получаем общий вид парной матрицы R , совпадающей с формулой /1.10/.

ДОКАЗАТЕЛЬСТВО ТЕОРЕМЫ 5. Пусть R^0 - допустимая $k \times p$ матрица и $S \in \Gamma(R^0)$. Перепишем неравенство /1/ в виде:

$$K(R^0, S) = -C - (S \Lambda^{\frac{1}{2}} + F^0 \Lambda^{-\frac{1}{2}}) (S \Lambda^{\frac{1}{2}} + F^0 \Lambda^{-\frac{1}{2}})^* + F^0 \Lambda^{-1} F^{0*} > 0.$$

Пусть S^0 удовлетворяет условию $S^0 = -F^0 \Lambda^{-1}$.

Тогда $K(R^0, S^0) = -C + F^0 \Lambda^{-1} F^{0*} > K(R^0, S)$ для всех $S \in \Gamma(R^0)$.

Поступила в редакцию 23.6.1969г.

Л и т е р а т у р а

1. И.Е.Зубер, О монотонной стабилизации линейных импульсных систем регулирования, Автоматика и Телемеханика, № 3, 1968.
2. И.Е.Зубер, О структуре обратных связей монотонно стабилизированной импульсной системы, Автоматика и Телемеханика, № 2, 1969.
3. И.Е.Зубер, Е.Д.Якубович, Об одной математической задаче линейной теории управления. Математические заметки, 1969 /в печати/
4. Ф.Р.Гантмахер, Теория матриц. Изд-во "Наука", 1966.

Работа доложена на Всесоюзной конференции по теоретической кибернетике /Новосибирск, 1969/.