

## УПРАВЛЕНИЕ, ОПТИМИЗАЦИЯ И СТАБИЛИЗАЦИЯ ДИНАМИЧЕСКИХ СИСТЕМ

УДК 519.7

### ОЦЕНКИ РОБАСТНОСТИ МНОГОМЕРНЫХ СИСТЕМ УПРАВЛЕНИЯ : АЛГЕБРАИЧЕСКИЕ И ЧАСТОТНЫЕ МЕТОДЫ

*Р.О. Оморов, А. Акунова, Т.А. Акунов*

Рассматривается задача исследования робастности многомерных систем управления, для чего используются функции чувствительности эллипсоидных показателей качества многомерных динамических систем как во временной, так и в частотной областях к вариациям параметров. Для решения задачи используется аппарат функций чувствительности экстремальных элементов сингулярного разложения критериальных матриц. Совместное использование аппарата функций чувствительности с методом пространства состояний позволяет строить модели чувствительности как во временной, так и в частотной областях, на основе которых определяются эллипсоидные оценки функций чувствительности по состоянию, выходу и ошибке линейных многомерных непрерывных систем в форме мажорант и минорант этих функций. Для вычислений используется сингулярное разложение матриц, составленных из функций параметрической чувствительности. Полученные эллипсоидные оценки в силу содержательных возможностей сингулярного разложения матриц обладают свойством минимальной достаточности. Подход позволяет решить проблему «оптимального номинала», то есть проблему выбора номинального значения вектора первичных физических параметров.

*Ключевые слова:* линейная многомерная система; робастная устойчивость систем; эллипсоидная оценка; параметрическая чувствительность; модель чувствительности; сингулярное разложение; частотные передаточные функции; число обусловленности матрицы; частотное число обусловленности матрицы.

#### **Введение. Постановка задачи**

В развитии современной теории управления наблюдается повышенный интерес [1-6] к проблемам робастности и грубости (малочувствительности) систем. Вопросам робастности, с которыми тесно связана проблема грубости, посвящены работы ученых и исследователей многих стран мира. Традиционное понимание грубости и робастности в современной литературе определяет робастность [7, 8] как способность систем сохранять те или иные свойства не единственной системы, а множества систем, определенных тем или иным способом, а грубость как свойство систем сохранять качественную картину разбиения фазового пространства на траектории при малом возмущении топологии, при рассмотрении близких по виду уравнений систем.

Концепция подобия, используемая при конструировании критериальных матриц [9-13], сводит исследование вынужденных составляющих переменных многомерной системы к анализу линейной алгебраической задачи, связывающей вектор данной переменной с вектором начального состояния источника экзогенного воздействия с помощью критериальной матрицы, параметризованной временем или частотой внешнего гармонического воздействия. Последнее обстоятельство позволяет задачу оценки и обеспечения робастности многомерных систем при экзогенном конечномерном воздействии, под которой понимается малая чувствительность показателей качества к вариациям параметров структурных компонентов систем, свести к проблеме робастности линейной алгебраической задачи. Использование сингулярного разложения критериальных матриц многомерных систем позволяет на экстремальных элементах алгебраического спектра сингулярных чисел и сингулярных базисов построить мажорантные и минорантные эллипсоидные характеристики исследуемых систем по состоянию, выходу и ошибке.

Авторами выделяется постановка задачи оценки параметрической чувствительности континуума эллипсоидных характеристик многомерных систем управления по состоянию, выходу и ошибке: оценка подпространств максимальной и минимальной чувствительности,

для чего вводятся эллипсоидные оценки функций чувствительности по состоянию, выходу и ошибке в виде скалярных мажорант и минорант этих функций. Конструирование оценок осуществляется с использованием сингулярного разложения [14] матриц параметрической чувствительности.

За базовый показатель робастности в частотной области принято частотное число обусловленности, то есть число обусловленности критериальной матрицы линейной алгебраической задачи, в качестве которой используется частотная передаточная матрица вход-выход многомерной системы.

Появление тенденции «робастизации» в развитии теории управления не случайно, она продиктована необходимостью рассмотрения современных сложных систем управления (не только традиционных систем автоматического управления, а более широкого класса синергетических систем управления различной природы) в динамике, со всеми возможными изменениями и возмущениями в реальных условиях функционирования и развития (эволюции). В настоящее время наиболее рассмотрены и решены вопросы робастной устойчивости.

Первые работы по анализу и синтезу грубых (малочувствительных) систем были связаны с развитием теории чувствительности [1]. К настоящему времени недостаточно рассмотрены вопросы построения робастных и грубых нелинейных систем управления.

### Методы частотного направления робастной устойчивости

Предлагается новый взгляд на традиционные методы и средства исследования многомерных систем управления, в особенности в частотном направлении теории робастности для многомерных систем. К их числу относятся частотные передаточные матрицы и конструируемые на их основе частотные характеристики. Задача конструирования частотных передаточных матриц решается с использованием концепции подобия вынужденной составляющей состояния многомерной системы состоянию источника конечномерного экзогенного воздействия. При этом матрица преобразования подобия ищется как решение матричного уравнения Сильвестра [15].

Рассматривается линейная многомерная непрерывная система

$$\dot{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{F}\mathbf{x}(t) + \mathbf{G}\mathbf{g}(t); \mathbf{x}(0) = \mathbf{x}_0; \mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\mathbf{x}(t); \quad (1)$$

где  $\mathbf{x}(t)$  – вектор состояния,  $\mathbf{y}(t)$  – вектор выхода,  $\boldsymbol{\varepsilon}(t) = \mathbf{g}(t) - \mathbf{y}(t)$  – ошибка по выходу,  $\mathbf{g}(t)$  – экзогенное конечномерное воздействие,  $\mathbf{x} \in R^n$ ;  $\mathbf{g}, \mathbf{y} \in R^n$ ;  $\mathbf{F} \in R^{n \times n}$ ,  $\mathbf{G}, \mathbf{C}^T \in R^{n \times m}$ , где  $\mathbf{F}, \mathbf{G}, \mathbf{C}$  – соответственно, матрицы состояния, входа и выхода системы (1).

Как известно, пользователей проектируемых систем интересуют такие частотные показатели, как полоса пропускания отношения вход-выход на уровне заданного значения амплитудной частотной характеристики, показатель колебательности, полоса пропускания отношения вход-ошибка на уровне требуемого значения относительной частотной ошибки и так далее.

Для конструирования частотных передаточных матриц воспользуемся положениями следующего утверждения.

**Утверждение 1.** Пусть  $\mathbf{g}(t)$  – конечномерное задающее воздействие, которое генерируется с помощью автономной конечномерной системы минимальной размерности

$$\dot{\mathbf{z}}(t) = \mathbf{E}\mathbf{z}(t); \mathbf{z}(0); \mathbf{g}(t) = \mathbf{H}\mathbf{z}(t); \mathbf{H}\mathbf{H}^T = \mathbf{I}; \mathbf{z}(t) = \exp(\mathbf{E}t)\mathbf{z}(0), \quad (2)$$

где  $\mathbf{z} \in R^l$ ,  $\mathbf{E} \in R^{l \times l}$ ,  $\mathbf{H} \in R^{m \times l}$ ,  $\mathbf{g} \in R^m$ . Тогда становятся справедливыми представления

$$\begin{aligned} \mathbf{x}(t) &= \exp(\mathbf{F}t)\mathbf{x}(0) + (\mathbf{T}\exp(\mathbf{E}t) - \exp(\mathbf{F}t)\mathbf{T})\mathbf{z}(0), \\ \mathbf{y}(t) &= \mathbf{C}\mathbf{x}(t) = \mathbf{C}\exp(\mathbf{F}t)\mathbf{x}(0) + \mathbf{C}(\mathbf{T}\exp(\mathbf{E}t) - \exp(\mathbf{F}t)\mathbf{T})\mathbf{z}(0), \\ \boldsymbol{\varepsilon}(t) &= \mathbf{g}(t) - \mathbf{y}(t) = (\mathbf{P} - \mathbf{C}\mathbf{T})\exp(\mathbf{E}t)\mathbf{z}(0) - \mathbf{C}\exp(\mathbf{F}t)(\mathbf{x}(0) - \mathbf{T}\mathbf{z}(0)), \end{aligned}$$

где матрица  $\mathbf{T}$  удовлетворяет матричному уравнению Сильвестра

$$\mathbf{T}\mathbf{E} - \mathbf{F}\mathbf{T} = \mathbf{G}\mathbf{H}. \quad \square \quad (3)$$

Доказательство утверждения приведено в [9-12].

Для построения мажоранты и миноранты амплитудно-частотных характеристик по выходу  $y(t)=y(t,\omega)$  и ошибке  $\varepsilon(t)=\varepsilon(t,\omega)$  многомерной непрерывной системы (1) используются модельное представление (2) источника внешнего векторного гармонического воздействия с матричными компонентами вида

$$\mathbf{E} = \text{diag} \left\{ \mathbf{E}_{ii} = \begin{bmatrix} 0 & \omega \\ -\omega & 0 \end{bmatrix}; i = \overline{1, m} \right\}, \mathbf{H} = \mathbf{I}_{m \times m} \otimes [1 \quad 0],$$

где  $\mathbf{I}_{m \times m}$  – единичная  $(m \times m)$  – матрица,  $\omega$  – частота внешнего гармонического воздействия, приложенного ко всем входам системы (1),  $\otimes$  – символ кронекеровского произведения матриц, а также используются положения следующего утверждения.

**Утверждение 2.** Мажоранты  $M_{yM}(\omega), \delta_M(\omega)$  и миноранты  $M_{ym}, \delta_m(\omega)$  амплитудно-частотных характеристик по выходу  $y(t)=y(t,\omega)$  и ошибке  $\varepsilon(t)=\varepsilon(t,\omega)$  многомерной непрерывной системы удовлетворяют оценочным неравенствам, принимающим для внешнего векторного гармонического воздействия вид

$$M_{ym}(\omega) \leq \frac{\|y(t,\omega)\|}{\|z(0)\|} = \frac{\|y(\omega)\|}{\|z(0)\|} \leq M_{yM}(\omega), \forall \omega, M_{ym}(\omega), M_{yM}(\omega) \in \sigma_{\alpha}\{\mathbf{CT}(\omega)\},$$

$$\delta_m(\omega) \leq \frac{\|\varepsilon(t,\omega)\|}{\|z(0)\|} = \frac{\|\varepsilon(\omega)\|}{\|z(0)\|} \leq \delta_M(\omega), \forall \omega, \delta_m(\omega), \delta_M(\omega) \in \sigma_{\alpha}\{\mathbf{P} - \mathbf{CT}(\omega)\},$$

в которых  $\sigma_{\alpha}\{*\}$  – алгебраический спектр сингулярных чисел матриц  $(*)$ ,  $(\circ)_M$  и  $(\circ)_m$  означают максимальное и минимальное значения сингулярных чисел, частотная передаточная матрица  $\mathbf{T}(\omega)$  путем решения уравнения Сильвестра (6) принимает вид

$$\mathbf{T}(\omega) = -(\omega^2 \mathbf{I} + \mathbf{F}^2)^{-1} \text{row}\{[\mathbf{F}\mathbf{G}_i \quad \omega \mathbf{G}_i]; i = \overline{1, m};$$

где  $\omega$  – частота задающего внешнего векторного гармонического воздействия.

Доказательство утверждения приведено в [9-12].

Мажоранты  $M_{yM}(\omega), \delta_M(\omega)$  и миноранты  $M_{ym}, \delta_m(\omega)$  амплитудно-частотных характеристик по выходу  $y(t)=y(t,\omega)$  и ошибке  $\varepsilon(t)=\varepsilon(t,\omega)$  в утверждении 2 получены [9] путем сведения исследования многомерных систем управления к векторно-**Ошибка!** **Закладка не определена.** матричному представлению, параметризованному скалярами  $t$  и  $\omega$ .

$$\mathbf{k}(\tau) = \mathbf{P}(\tau)\mathbf{x}(\tau), \quad \forall \tau, \tau = t, \omega, \quad (4)$$

где  $\mathbf{k} \in R^{\rho}, \mathbf{x} \in R^{\nu}, \mathbf{P} \in R^{\rho \times \nu}$  – некоторая критериальная матрица,  $\tau$  может принимать смысл непрерывного времени  $t$ ,  $\omega$  – частоты источника внешнего гармонического воздействия. Пусть матрица  $\mathbf{P}(\tau)$  имеет в силу сингулярного разложения представление

$$\mathbf{P}(\tau) = \mathbf{U}(\tau)\mathbf{\Sigma}(\tau)\mathbf{V}^T(\tau), \quad (5)$$

где  $\mathbf{\Sigma}(\tau)$  –  $(\rho \times \nu)$  диагональная матрица, имеющая на главной диагонали сингулярные числа матрицы  $\mathbf{P}(\tau)$ ,  $\mathbf{U}(\tau)$  – ортогональная  $(\rho \times \rho)$  матрица, столбцы которой образуют левый сингулярный базис матрицы  $\mathbf{P}(\tau)$ ,  $\mathbf{V}(\tau)$  – ортогональная  $(\nu \times \nu)$  матрица, столбцы которой образуют правый сингулярный базис матрицы  $\mathbf{P}(\tau)$ . Если в (5) перейти к евклидовым векторным нормам, то становятся справедливыми оценочные неравенства

$$\alpha_m(\tau) \leq \|\mathbf{k}(\tau)\|/\|\mathbf{x}(\tau)\| \leq \alpha_M(\tau), \quad \forall \tau, \quad (6)$$

где  $\alpha_m(\tau), \alpha_M(\tau)$  – экстремальные элементы алгебраического спектра  $\sigma_{\alpha}\{\mathbf{P}(\tau)\}$  сингулярных чисел матрицы  $\mathbf{P}(\tau)$ . Наибольшее и наименьшее сингулярные числа  $\alpha_M(\tau), \alpha_m(\tau)$  матрицы  $\mathbf{P}(\tau)$  в (6) однозначно определяют на матрице правых сингулярных векторов  $\mathbf{V}(\tau)$  те из них, которые на сфере  $\|\mathbf{x}(\tau)\| = \text{fix}$  отображаются в наибольшую и наименьшую полуоси эллипсоида, получаемого с помощью (4), причем длины этих полуосей  $\alpha_M(\tau)\|\mathbf{x}(\tau)\|$  и  $\alpha_m(\tau)\|\mathbf{x}(\tau)\|$  соответственно.

Таким образом, знание алгебраических спектров сингулярных чисел  $M_{ym}(\omega), M_{yM}(\omega) \in \sigma_{\alpha}\{\mathbf{CT}(\omega)\}$  позволяет охватить практически весь круг проблем исследования многомерных систем при гармоническом внешнем воздействии в

установившемся режиме в скалярной постановке, а использование правого и левого сингулярного базисов в сингулярном разложении матриц  $\mathbf{CT}(\omega)$  и  $\mathbf{P-CT}(\omega)$  позволяют дать прозрачную геометрическую интерпретацию.

### **Конструирование частотных передаточных матриц непрерывных многомерных систем для случая многочастотного экзогенного воздействия**

Источник непрерывного многочастотного векторного гармонического воздействия (2) будет иметь в качестве матрицы состояния матрицу определенного вида для случая вещественнозначного воздействия.

**Утверждение 3.** Для непрерывного многочастотного вещественнозначного векторного гармонического воздействия матрица  $\mathbf{T}(\Omega)$  как решение уравнения Сильвестра

$$\mathbf{T}(\Omega)\mathbf{E}(\Omega) - \mathbf{FT}(\Omega) = \mathbf{GH}$$

может быть записана в форме

$$\mathbf{T}(\Omega) = \text{row}\{\mathbf{T}_{2i-1} \quad \mathbf{T}_{2i}\} = \text{row}\{-(\omega_i^2\mathbf{I} + \mathbf{F}^2)^{-1}[\mathbf{FG}_i \quad \omega_i\mathbf{G}_i], i = \overline{1, m}\}. \quad \square \quad (7)$$

Доказательство утверждения приведено в [9-11].

Утверждения 1-3 служат для построения мажоранты и миноранты амплитудно-частотных характеристик по выходу  $\mathbf{y}(t)$  и ошибке  $\mathbf{\varepsilon}(t)$  многомерной непрерывной системы, а также для случая многочастотного векторного гармонического воздействия. При этом исходным условием для их вычислений является сведение исследуемой проблемы к линейной алгебраической задаче вида (4), связывающей вектор начального состояния источника внешнего гармонического воздействия с выходом  $\mathbf{y}(t)$  и ошибкой  $\mathbf{\varepsilon}(t)$ , а матрица, подлежащая сингулярному разложению, как указано в Утверждении 2, принимает вид  $\mathbf{CT}$  и  $\mathbf{P-CT}$ .

### **Оценка робастности непрерывных многомерных систем**

В проблемно ориентированном виде робастность авторами понимается как малая чувствительность качества процессов в многомерных непрерывных системах к вариациям параметров их структурных элементов при конечномерном внешнем воздействии.

В этой связи в работе исследуется параметрическая чувствительность эллипсоидных показателей качества многомерных непрерывных систем в постановке, когда диапазон вариаций параметров системы допускает применение аппарата теории чувствительности в пределах возможностей функций чувствительности первого порядка.

### **Робастность как малая чувствительность линейной алгебраической задачи**

Оценки эллипсоидных характеристик многомерных непрерывных систем в форме мажорант и минорант этих характеристик были получены путем сведения проблемы к линейной алгебраической задаче. В силу этого обстоятельства становится естественным рассмотрение робастности многомерных систем при внешнем векторном гармоническом воздействии как малой чувствительности линейной алгебраической задачи

$$\mathbf{\kappa}(\tau, q) = \mathbf{\Pi}(\tau, q)\mathbf{\chi}(0), \mathbf{\chi}(0) = \mathbf{\chi}(t = 0), \quad (8)$$

$\mathbf{q}$  –  $p$ -мерный вектор изменяющихся квазистационарных параметров с номинальным значением  $\mathbf{q}_0$ , для которого

$$\mathbf{\kappa}(t, \omega, q = q_0) = \mathbf{\kappa}(t, \omega); \mathbf{\Pi}(t, \omega, q = q_0) = \mathbf{\Pi}(t, \omega). \quad (9)$$

При конечномерном экзогенном воздействии исследование линейной алгебраической задачи (8) может быть сведено к исследованию стационарной по  $t$  задаче

$$\mathbf{\kappa}(\omega, q) = \mathbf{\Pi}(\omega)\mathbf{\chi}(0). \quad (10)$$

Таким образом, опираясь на описывающие линейную алгебраическую задачу соотношения (8)÷(10), можно осуществить анализ чувствительности линейной алгебраической задачи (10) к вариации ее векторных и матричных компонентов,

порождаемых вариацией  $\Delta \mathbf{q}$  вектора первичных физических параметров  $\mathbf{q}$  относительно номинального значения  $\mathbf{q}_0$  в двух постановках.

В первой постановке векторные элементы (10) представляются соответственно в левом и правом сингулярных базисах матрицы  $\mathbf{\Pi}(\omega)$ , при этом задача исследования чувствительности (10) сводится к анализу чувствительности сингулярных чисел, а также элементов левого и правого сингулярных базисов  $\mathbf{\Pi}(\omega)$ .

Во второй постановке оценивается норма приращения  $\Delta \mathbf{k}(\omega)$  вектора  $\mathbf{k}(\omega)$ , порожденного приращениями  $\Delta \mathbf{\Pi}(\omega)$  матрицы  $\mathbf{\Pi}(\omega)$  и  $\Delta \mathbf{x}(0)$  вектора  $\mathbf{x}(0)$  относительно их номинальных реализаций, порожденных вариациями совокупности первичных параметров. В такой постановке переход от норм приращений к их относительным значениям  $\delta(\circ) \triangleq \|\Delta(\circ)\|/\|(\circ)\|$  позволяет оценить относительную ошибку решения линейной задачи (10) в прямой или инверсной формах с помощью числа обусловленности  $C\{\mathbf{\Pi}(\omega)\}$  матрицы  $\mathbf{\Pi}(\omega)$ .

### **Конструирование функций чувствительности мажорантных и минорантных характеристик непрерывных многомерных систем**

При конструировании функций параметрической чувствительности мажорантных и минорантных частотных характеристик непрерывной многомерной системы будем полагать, что зависящее от вектора параметров  $\mathbf{q}$  векторно-матричное представление последней имеет вид

$$\dot{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{F}(\mathbf{q})\mathbf{x}(t) + \mathbf{G}(\mathbf{q})\mathbf{g}(t); \mathbf{y}(t) = \mathbf{C}(\mathbf{q})\mathbf{x}(t), \quad (11)$$

где  $\mathbf{F}(\mathbf{q})|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0} = \mathbf{F}$ ;  $\mathbf{G}(\mathbf{q})|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0} = \mathbf{G}$ ,  $\mathbf{C}(\mathbf{q})|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0} = \mathbf{C}$ .

Очевидно, зависимость от вектора параметров  $\mathbf{q}$  матричных элементов непрерывной многомерной системы (11) порождает зависимость от этого вектора мажорантных и минорантных амплитудных частотных характеристик системы.

Ограничимся в дальнейшем амплитудными частотными характеристиками отношения вход-выход и относительной частотной ошибкой. Тогда для мажорантных и минорантных частотных характеристик системы (11) можно записать

$$M_{yM}(\omega, \mathbf{q}) = \alpha_M\{\mathbf{\Pi}_y(\omega, \mathbf{q}) = \mathbf{C}(\mathbf{q})\mathbf{T}(\omega, \mathbf{q})\}, \quad (12)$$

$$M_{ym}(\omega, \mathbf{q}) = \alpha_m\{\mathbf{\Pi}_y(\omega, \mathbf{q}) = \mathbf{C}(\mathbf{q})\mathbf{T}(\omega, \mathbf{q})\}, \quad (13)$$

$$\delta_M(\omega, \mathbf{q}) = \alpha_M\{\mathbf{\Pi}_\varepsilon(\omega, \mathbf{q}) = \mathbf{H} - \mathbf{C}(\mathbf{q})\mathbf{T}(\omega, \mathbf{q})\}, \quad (14)$$

$$\delta_m(\omega, \mathbf{q}) = \alpha_m\{\mathbf{\Pi}_\varepsilon(\omega, \mathbf{q}) = \mathbf{H} - \mathbf{C}(\mathbf{q})\mathbf{T}(\omega, \mathbf{q})\}. \quad (15)$$

В выражениях (12) - (15) матрица  $\mathbf{T}(\omega, \mathbf{q})$  является решением матричного уравнения Сильвестра

$$\mathbf{T}(\omega, \mathbf{q})\mathbf{E}(\mathbf{q}) - \mathbf{F}(\mathbf{q})\mathbf{T}(\omega, \mathbf{q}) = \mathbf{G}\mathbf{H}(\mathbf{q}). \quad (16)$$

Функции чувствительности мажорантных и минорантных частотных характеристик (12) - (15) к вариации  $j$ -го элемента  $\mathbf{q}_j$  вектора параметров  $\mathbf{q}$  в силу определения получают представления

$$M_{yMq_j}(\omega) \triangleq \frac{\partial}{\partial q_j} M_{yM}(\omega, \mathbf{q})|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0} = \frac{\partial}{\partial q_j} \alpha_M\{\mathbf{\Pi}_y(\omega, \mathbf{q})\}|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0}, \quad (17)$$

$$M_{ymq_j}(\omega) \triangleq \frac{\partial}{\partial q_j} M_{ym}(\omega, \mathbf{q})|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0} = \frac{\partial}{\partial q_j} \alpha_m\{\mathbf{\Pi}_y(\omega, \mathbf{q})\}|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0}, \quad (18)$$

$$\delta_{Mq_j}(\omega) \triangleq \frac{\partial}{\partial q_j} \delta_M(\omega, \mathbf{q})|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0} = \frac{\partial}{\partial q_j} \alpha_M\{\mathbf{\Pi}_\varepsilon(\omega, \mathbf{q})\}|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0}, \quad (19)$$

$$\delta_{mq_j}(\omega) \triangleq \frac{\partial}{\partial q_j} \delta_m(\omega, \mathbf{q})|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0} = \frac{\partial}{\partial q_j} \alpha_m\{\mathbf{\Pi}_\varepsilon(\omega, \mathbf{q})\}|_{\mathbf{q}=\mathbf{q}_0}. \quad (20)$$

Нетрудно видеть, что функции чувствительности, определенные соотношениями (17)÷(20), оказываются заданными на функциях чувствительности элементов сингулярного разложения соответствующих критериальных матриц. Все функции параметрической чувствительности (17)÷(20) зависят от частоты  $\omega$  внешнего гармонического воздействия  $\mathbf{g}(t)$  многомерной непрерывной системы (1), а потому они справедливо могут быть названы частотными функциями чувствительности.

**Алгоритм 1** оценки чувствительности мажорантных и минорантных частотных характеристик.

Решение уравнение Сильвестра при номинальном значении  $\mathbf{q} = \mathbf{q}_0$  вектора параметров относительно матрицы  $\mathbf{T}(\omega)$ . Конструирование критериальных матриц

$$\mathbf{P}_y(\omega) = \mathbf{CT}(\omega); \quad \mathbf{P}_\varepsilon(\omega) = \mathbf{H} - \mathbf{CT}(\omega). \quad (21)$$

1. Конструирование сингулярных разложений матриц (21)

$$\mathbf{P}_y(\omega) = \mathbf{U}(\omega)\mathbf{\Sigma}(\omega)\mathbf{V}^T(\omega); \quad \mathbf{P}_\varepsilon(\omega) = \mathbf{U}_\varepsilon(\omega)\mathbf{\Sigma}_\varepsilon(\omega)\mathbf{V}_\varepsilon^T(\omega). \quad (22)$$

2. Вычисление матриц чувствительности  $\mathbf{P}_{yq_j}(\omega)$  и  $\mathbf{P}_{\varepsilon q_j}(\omega)$  с помощью соотношений

$$\mathbf{P}_{yq_j}(\omega) = \mathbf{C}_{q_j}\mathbf{T}(\omega) + \mathbf{CT}_{q_j}(\omega); \quad \mathbf{P}_{\varepsilon q_j}(\omega) = -\mathbf{P}_{yq_j}(\omega), \quad (23)$$

где  $\mathbf{T}_{q_j}(\omega)$  матрица сепаратной чувствительности вычисляется с помощью матричного уравнения Сильвестра

$$\mathbf{T}_{q_j}(\omega)\mathbf{E}(\omega) + \mathbf{FT}_{q_j}(\omega) = \mathbf{G}_{q_j}\mathbf{H} + \mathbf{F}_{q_j}\mathbf{T}(\omega). \quad (24)$$

3. Конструирование матриц  $\mathbf{S}_{y_j}(\omega)$  и  $\mathbf{S}_{\varepsilon_j}(\omega)$  в силу соотношений

$$\mathbf{S}_{y_j}(\omega) = \mathbf{U}^T(\omega)\mathbf{P}_{yq_j}(\omega)\mathbf{V}(\omega); \quad \mathbf{S}_{\varepsilon_j}(\omega) = \mathbf{U}_{\varepsilon_j}^T(\omega)\mathbf{P}_{\varepsilon q_j}(\omega)\mathbf{V}_\varepsilon(\omega). \quad (25)$$

4. Конструирование функций чувствительности мажорантных и минорантных амплитудных частотных характеристик вход-выход и относительной частотной ошибки с помощью (17) - (20)

$$M_{yMq_j}(\omega) = \left( \mathbf{S}_{y_j}(\omega) \right)_{mm}; \quad M_{ymq_j}(\omega) = \left( \mathbf{S}_{y_j}(\omega) \right)_{mm}, \quad (26)$$

$$\delta_{Mq_j}(\omega) = \left( \mathbf{S}_{\varepsilon_j}(\omega) \right)_{mm}; \quad \delta_{mq_j}(\omega) = \left( \mathbf{S}_{\varepsilon_j}(\omega) \right)_{mm}. \quad (27)$$

5. Вычисление конечных вариаций мажорантных и минорантных частотных характеристик многомерной непрерывной системы (1), порожденных конечной вариацией  $\Delta \mathbf{q}_j$   $j$ -го компонента  $\mathbf{q}_j$  вектора параметров  $\mathbf{q}$

$$\Delta M_{yMj}(\omega) = M_{yMq_j}(\omega)\Delta \mathbf{q}_j; \quad \Delta M_{ymj}(\omega) = M_{ymq_j}(\omega)\Delta \mathbf{q}_j, \quad (28)$$

$$\Delta \delta_{Mj}(\omega) = \delta_{Mq_j}(\omega)\Delta \mathbf{q}_j; \quad \Delta \delta_{mj}(\omega) = \delta_{mq_j}(\omega)\Delta \mathbf{q}_j. \quad (29)$$

**Замечание.** В связи с тем, что существует явное вещественнозначное решение матричного уравнения Сильвестра (16)

$$\mathbf{T}(\omega, \mathbf{q}) = -(\omega^2 \mathbf{I} + \mathbf{F}^2(\mathbf{q}))^{-1} \text{row}\{[\mathbf{F}(\mathbf{q})\mathbf{G}_i(\mathbf{q}) \quad \omega \mathbf{G}_i(\mathbf{q})], i = \overline{1, m}\}, \quad (30)$$

то альтернативой вычислению матрицы сепаратной чувствительности  $\mathbf{T}_{q_j}$  в п.3 алгоритма с помощью решения матричного уравнения (24) является непосредственное дифференцирование (30) по  $\mathbf{q}_j$ , что дает для  $\mathbf{T}_{q_j}$  представление

$$\mathbf{T}_{q_j}(\omega) = -(\omega^2 \mathbf{I} + \mathbf{F}^2)^{-1} (\mathbf{F}_{q_j}\mathbf{F} + \mathbf{F}\mathbf{F}_{q_j}) (\omega^2 \mathbf{I} + \mathbf{F}^2)^{-1} \text{row}\{[\mathbf{F}\mathbf{G}_i \quad \omega \mathbf{G}_i], i = \overline{1, m}\} - \\ - (\omega^2 \mathbf{I} + \mathbf{F}^2)^{-1} \text{row}\{[\mathbf{F}_{q_j}\mathbf{G}_i + \mathbf{F}\mathbf{G}_{q_j} \quad \omega \mathbf{G}_{q_j}], i = \overline{1, m}\}. \quad (31)$$

Необходимо заметить, что полученные частотные функции чувствительности непрерывных многомерных систем содержательно подобны функциям траекторной чувствительности во временной области [16].

### Чувствительность линейной алгебраической задачи к вариациям совокупности параметров. Частотные числа обусловленности

Рассмотрим возмущение линейной алгебраической задачи, порожденное приращением  $\Delta \mathbf{q}$  совокупности первичных физических параметров, приводящих к вариации

$\Delta \mathbf{P}(t, \omega, \mathbf{q}_0, \Delta \mathbf{q})$  матрицы  $\mathbf{P}(t, \omega, \mathbf{q}_0) \triangleq \mathbf{P}(t, \omega)$ , а также приращением  $\Delta \mathbf{x}(0)$  вектора  $\mathbf{x}(0)$  начального состояния источника экзогенного гармонического воздействия. Вариации  $\Delta \mathbf{P}(t, \omega, \mathbf{q}_0, \Delta \mathbf{q})$  и  $\Delta \mathbf{x}(0)$  порождают вариацию  $\Delta \mathbf{k}(t, \omega)$ , определяемую векторно-матричным соотношением

$$\Delta \mathbf{k}(t, \omega) = \Delta \mathbf{P}(t, \omega, \mathbf{q}_0, \Delta \mathbf{q}) \mathbf{x}(0) + \mathbf{P}(t, \omega) \Delta \mathbf{x}(0) + \Delta \mathbf{P}(t, \omega, \mathbf{q}_0, \Delta \mathbf{q}) \Delta \mathbf{x}(0) \quad (32)$$

Переход в (32) к соотношению по согласованным матричным и векторным нормам приводит к неравенству

$$\|\Delta \mathbf{k}(t, \omega)\| \leq \|\Delta \mathbf{P}(t, \omega, \mathbf{q}_0, \Delta \mathbf{q})\| \cdot \|\mathbf{x}(0)\| + \|\mathbf{P}(t, \omega)\| \cdot \|\Delta \mathbf{x}(0)\| + \|\Delta \mathbf{P}(t, \omega, \mathbf{q}_0, \Delta \mathbf{q})\| \cdot \|\Delta \mathbf{x}(0)\|. \quad (33)$$

Введем в рассмотрение относительные значения вариаций векторных и матричных компонентов линейной задачи (33), определив ее соотношениями

$$\delta_k(t, \omega) \triangleq \frac{\|\Delta \mathbf{k}(t, \omega)\|}{\|\mathbf{k}(t, \omega)\|}, \quad \delta_x(0) \triangleq \frac{\|\Delta \mathbf{x}(0)\|}{\|\mathbf{x}(0)\|}, \quad \delta_P(t, \omega) \triangleq \frac{\|\Delta \mathbf{P}(t, \omega, \mathbf{q}_0, \Delta \mathbf{q})\|}{\|\mathbf{P}(t, \omega)\|}. \quad (34)$$

Сформулируем на основе рассмотрения номинальной версии линейной алгебраической задачи оценку

$$\|\Delta \mathbf{k}(t, \omega)\| \geq \frac{\|\mathbf{x}(0)\|}{\|\mathbf{P}^+(t, \omega)\|}, \quad (35)$$

где  $(\circ)^+$  – матрица псевдообратная исходной  $(\circ)$ .

Нетрудно видеть, что (33), (34), и (35) позволяют сконструировать оценку

$$\delta_k(t, \omega) \leq \|\mathbf{P}(t, \omega)\| \cdot \|\mathbf{P}^+(t, \omega)\| \{ \delta_x(0) + \delta_P(t, \omega) + \delta_x(0) \delta_P(t, \omega) \} \quad (36)$$

Нетрудно видеть, что мультипликативная конструкция из матричных норм  $\|\mathbf{P}(t, \omega)\| \cdot \|\mathbf{P}^+(t, \omega)\|$  представляет собой число обусловленности  $C\{\mathbf{P}(t, \omega)\}$  матрицы  $\mathbf{P}(t, \omega)$ . В связи с этим, используя обозначения

$$C\{\mathbf{P}(t, \omega)\} \triangleq \|\mathbf{P}(t, \omega)\| \cdot \|\mathbf{P}^+(t, \omega)\|, \quad (37)$$

неравенство (36) можно записать в виде

$$\delta_k(t, \omega) \leq C\{\mathbf{P}(t, \omega)\} \{ \delta_x(0) + \delta_P(t, \omega) + \delta_x(0) \delta_P(t, \omega) \}. \quad (38)$$

Неравенство (38) обнаруживает, что число обусловленности критериальной матрицы  $\mathbf{P}(t, \omega)$  линейной алгебраической задачи, как один из скалярных неинвариантов представляет собой коэффициент усиления относительных погрешностей при возмущении векторных и матричных компонентов линейной задачи.

Если в дальнейшем ограничиваться вход-выходными отношениями непрерывной многомерной системы (1), то  $\mathbf{P}(\omega)$  оказывается частотной передаточной матрицей этого отношения. Экстремальные элементы ее алгебраического спектра сингулярных чисел являются мажорантной  $M_{yM}(\omega)$  и минорантной  $M_{ym}(\omega)$  амплитудными частотными характеристиками этого отношения. В связи со сказанным можно ввести в рассмотрение число обусловленности  $C_y(\omega)$  отношения вход-выход (частотной передаточной матрицы вход-выход), определенное соотношением

$$C_y(\omega) \triangleq \frac{M_{yM}(\omega)}{M_{ym}(\omega)}. \quad (39)$$

Нетрудно видеть, что частотное число обусловленности  $C_y(\omega)$  отношения вход-выход многомерных систем как функция частоты  $\omega$  являются элементом функционального пространства  $L_{\Delta\Omega}^p$ , где  $p \rightarrow \infty$ ,  $\Delta\Omega = [\omega: 0 \leq \omega \leq \infty]$  для непрерывных систем. Норма  $\|C_y(\omega)\|_{p \rightarrow \infty}$  частотного числа обусловленности как элемента функционального пространства определяется соотношением

$$\|C_y(\omega)\|_{\infty} = \sup_{\omega \in \Delta\Omega} C_y(\omega). \quad (40)$$

Задача синтеза многомерных частотно робастных непрерывных систем в классе хорошо обусловленных отношений «вход-выход» может быть решена методами обобщенного модального управления [11,12], доставляющего матрице состояния системы модально-робастное представление. При этом в силу асимптотических свойств оценка частотного числа обусловленности отношения «вход-выход» во всем диапазоне частот экзогенного

гармонического воздействия принимает минимальное значение, степень отклонения которого от единицы определяется степенью отклонения от единицы числа обусловленности матрицы собственных векторов.

### **Заключение**

Решена задача исследования чувствительности эллипсоидных характеристик многомерных динамических систем к вариациям параметров с помощью построения эллипсоидных оценок функций чувствительности по состоянию, выходу и ошибке линейных многомерных непрерывных систем с использованием сингулярного разложения матриц, составленных из функций параметрической чувствительности. Концепция подобия позволяет с единых алгоритмических позиций построить частотные передаточные матрицы многомерных систем для одночастотного и многочастотного случаев возбуждения входов систем гармоническим экзогенным воздействием для решения задачи синтеза частотно робастных систем.

Подход позволяет исследовать чувствительности эллипсоидных характеристик многомерных динамических систем во временной области.

### **Литература**

1. Розенвассер Е.Н., Юсупов Р.М. Чувствительность систем управления. – М.: Наука, 1981. – 464 с.
2. Поляк Б.Т., Цыпкин Я.З. Робастная устойчивость линейных систем // Итоги науки и техники./ Сер. Техническая кибернетика. – Т.32. –М.: ВИНТИ, 1991. – С. 3–31.
3. Джури Э.И. Робастность дискретных систем // Автоматика и телемеханика. – 1990. – №5. – С.4–28.
4. Оморев Р.О. Робастность интервальных динамических систем. I. Робастность непрерывных линейных интервальных динамических систем//Теория и системы управления. –1995. – №1. – С. 22–27.
5. Оморев Р.О. Робастность интервальных динамических систем. II. Робастность дискретных линейных интервальных динамических систем//Теория и системы управления. – 1995. – №3. – С. 3–7.
6. Оморев, Р. О. Максимальная грубость динамических систем / Р. О. Оморев // Автоматика и телемеханика. – 1991. – № 8. – С. 36–45.
7. Оморев Р.О. Метод топологической грубости динамических систем: Приложения к синергетическим системам // Научно-технический вестник информационных технологий, механики и оптики. – 2020. – Т. 20. № 2. – С. 257–262.
8. Оморев Р.О. Алгебраический метод исследования робастности интервальных динамических систем //Научно-технический вестник информационных технологий, механики и оптики. – 2020. – Т.20. № 3. – С. 364 – 370.
9. Ушаков А.В. Модальные оценки качества процессов управления многомерными системами при гармоническом внешнем воздействии. // Автоматика и телемеханика. – 1989. –№11. – С. 76–85.
10. Акунов Т.А., Алишеров С., Оморев Р.О., Ушаков А.В. Модальные оценки качества процессов в линейных многомерных системах. – Бишкек: Илим, 1991. – 59 с.
11. Ушаков А.В. Обобщенное модальное управление // Изв. вузов. Приборостроение, 2000. – Т.43, №3. – С. 8–16.
12. Т. А. Акунов, С. А. Сударчиков, А. В. Ушаков Обеспечение стабильности показателей качества в задачах управления динамическим объектом с интервальными параметрами при конечномерном экзогенном воздействии //Научно-технический вестник Санкт-Петербургского государственного университета информационных технологий, механики и оптики. – 2005. – № 19. – С. 60–66.



13. Ушаков А.В., Акунова А., Оморев Р.О., Акунов Т.А. Робастные многомерные системы управления: Частотные и алгебраические методы / Под ред. Р.О. Оморова. – Бишкек: Илим, 2022. – 352 с.
14. Хорн Р., Джонсон Дж. Матричный анализ./ Пер. с англ.– М.: Мир, 1980. – 655 с.
15. Акунов Т.А., Алишеров С., Оморев Р.О., Ушаков А.В. Матричные уравнения в задачах управления и наблюдения непрерывными объектами. – Бишкек: Илим, 1991. – 61 с.
16. Оморев Р.О., Акунов Т.А., Айдралиев А.О. Эллипсоидные оценки траекторной чувствительности многомерных процессов на основе обобщенной проблемы сингулярных чисел // Научно-технический вестник информационных технологий, механики и оптики. – 2022. – Т. 22. № 2. – С. 239–245.