

ОБ ОПТИМАЛЬНОМ ГАШЕНИИ УГЛОВОЙ СКОРОСТИ СПУТНИКА И СВОЙСТВЕ ТЕНЗОРА ИНЕРЦИИ ТВЕРДОГО ТЕЛА

С.А.Мирер

*Институт прикладной математики
им. М.В.Келдыша РАН*

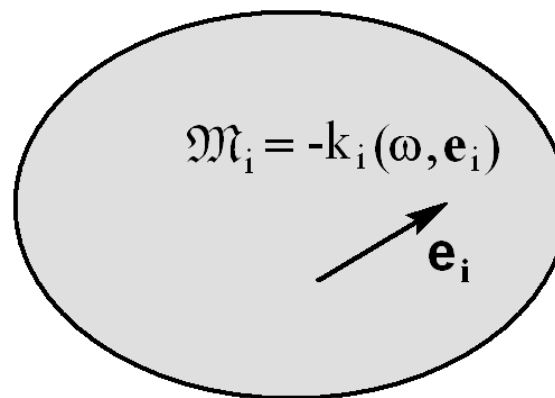
mirer@keldysh.ru

При решении задачи об оптимальном демпфировании угловой скорости космического аппарата потребовалось проанализировать специфические функции элементов тензора инерции твердого тела. В результате были доказаны некоторые общие экстремальные соотношения.

В частности, оказалось, что произведение моментов инерции тела относительно трех ортогональных осей минимально, когда они являются главными центральными осями инерции.

Задача о модельном демпфировании

- ❑ Рассматривается задача оптимального гашения малой угловой скорости твердого тела.
- ❑ По трем произвольно ориентированным осям установлены устройства, вырабатывающие управляющие моменты, пропорциональные проекциям угловой скорости тела на эти оси.



К.В. ЛУКАНИН, В.А. САРЫЧЕВ. **Модельная задача о быстродействии и точности системы гравитационной стабилизации спутников. Препринт ИПМ АН СССР, 1971, №47.**

Движение тела относительно центра масс описывается уравнением

$$\dot{\mathbf{K}} = \mathbf{M}$$

где $\mathbf{M} = \mathbf{M}_1 \mathbf{e}_1 + \mathbf{M}_2 \mathbf{e}_2 + \mathbf{M}_3 \mathbf{e}_3$, $\mathbf{M}_i = -k_i \boldsymbol{\omega}, \mathbf{e}_i$

или в проекциях на главные оси инерции тела (\mathbf{E}_i)

$$I_1 \dot{\omega}_1 + I_3 - I_2 \omega_2 \omega_3 + \sum k_i \boldsymbol{\omega}, \mathbf{e}_i \mathbf{e}_i, \mathbf{E}_1 = 0$$

$$I_2 \dot{\omega}_2 + I_1 - I_3 \omega_3 \omega_1 + \sum k_i \boldsymbol{\omega}, \mathbf{e}_i \mathbf{e}_i, \mathbf{E}_2 = 0$$

$$I_3 \dot{\omega}_3 + I_2 - I_1 \omega_1 \omega_2 + \sum k_i \boldsymbol{\omega}, \mathbf{e}_i \mathbf{e}_i, \mathbf{E}_3 = 0$$

$\mathbf{I} = \text{diag } I_1, I_2, I_3$; k_i - коэффициенты усиления моментных устройств.

Известно, что систему, в которой моментные устройства установлены по трем произвольным осям, можно свести к системе, в которой эти оси являются взаимно перпендикулярными. Далее считаем, что орты \mathbf{e}_i образуют правую тройку взаимно ортогональных векторов.

Уравнения движения приводятся к виду

$$I_1 \dot{\omega}_1 + I_3 - I_2 \omega_2 \omega_3 + \sum m_{1i} \omega_i = 0$$

$$I_2 \dot{\omega}_2 + I_1 - I_3 \omega_3 \omega_1 + \sum m_{2i} \omega_i = 0$$

$$I_3 \dot{\omega}_3 + I_2 - I_1 \omega_1 \omega_2 + \sum m_{3i} \omega_i = 0$$

где $m_{is} = \sum_{j=1}^3 k_j a_{js} a_{ji}$ - элементы симметричной матрицы.

Рассматривается решение

$$\omega_1 = \omega_2 = \omega_3 = 0.$$

Для того, чтобы его можно было использовать в качестве рабочего режима, необходимо не только гарантировать асимптотическую устойчивость, но и выбрать значения параметров системы, при которых собственные колебания затухают достаточно быстро.

Скорость демпфирования оценивается величиной степени устойчивости ξ .

Характеристическое уравнение линеаризованной системы

$$I_1 I_2 I_3 p^3 + \bar{k}_1 J_1 L_1 + \bar{k}_2 J_2 L_2 + \bar{k}_3 J_3 L_3 p^2 + \\ + \bar{k}_1 \bar{k}_2 + \bar{k}_2 \bar{k}_3 + \bar{k}_3 \bar{k}_1 J_1 J_2 J_3 p + \bar{k}_1 \bar{k}_2 \bar{k}_3 J_1 J_2 J_3 = 0,$$

где

$$J_i = I_1 a_{i1}^2 + I_2 a_{i2}^2 + I_3 a_{i3}^2,$$

$$L_i = I_2 I_3 a_{i1}^2 + I_3 I_1 a_{i2}^2 + I_1 I_2 a_{i3}^2,$$

$$\bar{k}_i = k_i / J_i.$$

J_i - момент инерции тела относительно \mathbf{e}_i - характеризует меру инертности тела при воздействии на него управляющего момента по этой оси. Отсюда ясно, что чем больше J_i , тем больше должен быть и соответствующий момент M_i .

Задача о модельном демпфировании

Выберем коэффициенты усиления моментных устройств так, чтобы

$$k_1/J_1 = k_2/J_2 = k_3/J_3, \quad \text{т.е.} \quad \bar{k}_1 = \bar{k}_2 = \bar{k}_3 = k.$$

Тогда характеристическое уравнение принимает вид

$$I_1 I_2 I_3 p^3 + k (J_1 L_1 + J_2 L_2 + J_3 L_3) p^2 + 3p + k k^2 J_1 J_2 J_3 = 0.$$

Предположим, ξ_{\max} достигается при таких значениях параметров, когда все корни действительны и равны между собой. Тогда выполняются соотношения

$$(1) \quad J_1 J_2 J_3 = I_1 I_2 I_3,$$

$$(2) \quad J_1 L_1 + J_2 L_2 + J_3 L_3 = 3 I_1 I_2 I_3,$$

$$(3) \quad k = \xi.$$

Из (3) следует, что k надо брать как можно больше. Что касается (1) и (2), то можно доказать, что эти равенства имеют место только в случае «параллельности» осей демпфирования и главных центральных осей инерции тела (при этом порядок соответствия осей несущественен).

Таким образом, при рассмотрении конкретной прикладной задачи возникает необходимость анализа специфических функций элементов тензора инерции твердого тела

$$J_1 J_2 J_3$$

$$J_1 L_1 + J_2 L_2 + J_3 L_3$$

$$J_i = I_1 a_{i1}^2 + I_2 a_{i2}^2 + I_3 a_{i3}^2, \quad L_i = I_2 I_3 a_{i1}^2 + I_3 I_1 a_{i2}^2 + I_1 I_2 a_{i3}^2$$

В результате такого анализа удалось доказать некоторые экстремальные соотношения для произвольного твердого тела.



Рассматривается твердое тело с главными центральными моментами инерции I_1, I_2, I_3 .

$Ox_1x_2x_3$ - система координат с осями вдоль главных центральных осей инерции;

$Oy_1y_2y_3$ - связанная система, ее ориентация относительно $Ox_1x_2x_3$ определяется ортогональной матрицей $\mathbf{A} = \|a_{ij}\|$,

$$a_{ij} = \cos Oy_i, Ox_j \text{ .}$$

$$J_i = \sum_{k=1}^3 I_k a_{ik}^2 \text{ - момент инерции тела относительно оси } Oy_i$$

Теорема:

Для любого твердого тела выполняются неравенства

$$I_1 I_2 I_3 \leq J_1 J_2 J_3 \leq \left(\frac{I_1 + I_2 + I_3}{3} \right)^3,$$

причем правое равенство достигается только при коллинеарности осей Ox_i и Oy_j (порядок соответствия произвольный), а левое равенство имеет место при $J_1 = J_2 = J_3$.

Сначала докажем правую часть неравенства $J_1 J_2 J_3 \leq \left(\frac{I_1 + I_2 + I_3}{3} \right)^3$.

Обозначим $c = (I_1 + I_2 + I_3) / 3$. С учетом $J_1 + J_2 + J_3 = I_1 + I_2 + I_3 = 3c$ имеем

$$J_1 J_2 J_3 = J_2 \cdot \frac{1}{4} \left[J_1 + J_3^2 - J_1 - J_3^2 \right] \leq \frac{1}{4} J_2 (3c - J_2)^2 \quad (\text{равенство при } J_1 = J_3).$$

Теперь рассмотрим функцию $f(J_2) = \frac{1}{4} J_2 (3c - J_2)^2$.

Принимая во внимание, что f определена на отрезке $[0, 3c/2]$, и

$$\frac{df}{dJ_2} = \frac{3}{4} (3c - J_2)(c - J_2), \quad \frac{d^2 f}{dJ_2^2} = \frac{3}{2} (J_2 - 2c),$$

приходим к выводу, что $\max f$ имеет место при $J_2 = c$,

т.е. $\max J_1 J_2 J_3 = c^3$ достигается при $J_1 = J_2 = J_3 = c$.

Покажем, что найденный максимум действительно достигается, т.е. можно так подобрать элементы матрицы a_{ij} , чтобы

$$J_i = \sum_{k=1}^3 I_k a_{ik}^2 = c, \quad i = 1, 2, 3.$$

Заметим, что a_{ij} также удовлетворяют условиям ортогональности

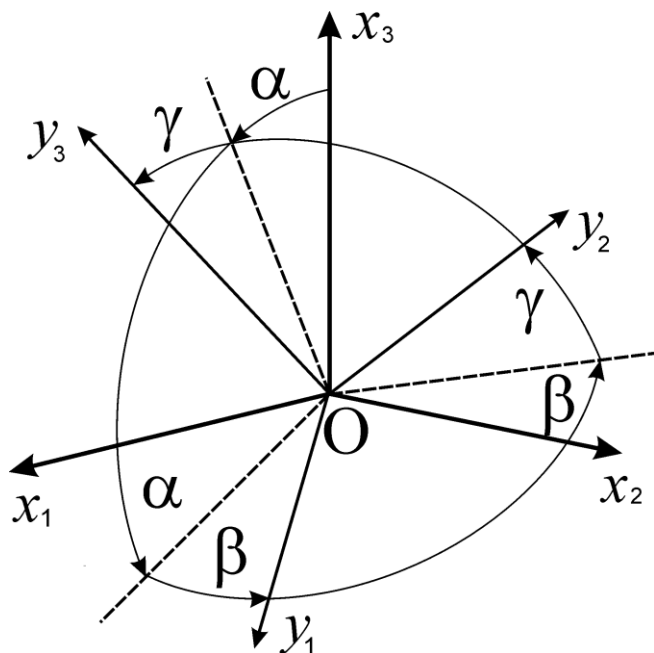
$$a_{11}^2 + a_{12}^2 + a_{13}^2 = 1,$$

$$a_{21}^2 + a_{22}^2 + a_{23}^2 = 1,$$

$$a_{11}a_{21} + a_{12}a_{22} + a_{13}a_{23} = 0.$$

Не разрешая систему, покажем существование хотя бы одного решения.

Положение системы координат $Oy_1y_2y_3$ относительно $Ox_1x_2x_3$ определим углами α , β , γ . Тогда условия ортогональности выполняются автоматически.



$$a_{11} = \cos \alpha \cos \beta,$$

$$a_{12} = \sin \alpha \sin \gamma - \cos \alpha \sin \beta \cos \gamma,$$

$$a_{13} = \sin \alpha \cos \gamma + \cos \alpha \sin \beta \sin \gamma,$$

$$a_{21} = \sin \beta,$$

$$a_{22} = \cos \beta \cos \gamma,$$

$$a_{23} = -\cos \beta \sin \gamma,$$

$$a_{31} = -\sin \alpha \cos \beta,$$

$$a_{32} = \cos \alpha \sin \gamma + \sin \alpha \sin \beta \cos \gamma,$$

$$a_{33} = \cos \alpha \cos \gamma - \sin \alpha \sin \beta \sin \gamma$$

Условие
$$J_2 = I_1 a_{21}^2 + I_2 a_{22}^2 + I_3 a_{23}^2 = c$$

выполнено, например, при $a_{21}^2 = a_{22}^2 = a_{23}^2 = 1/3 \Rightarrow \sin^2 \beta = 1/3, \sin^2 \gamma = 1/2$.

Пусть для определенности

$$\sin \beta = 1/\sqrt{3}, \quad \sin \gamma = 1/\sqrt{2}, \quad \cos \gamma = 1/\sqrt{2}.$$

Тогда

$$a_{11}^2 = \frac{1}{3} (1 + \cos 2\alpha),$$

$$a_{12}^2 = \frac{1}{3} \left(1 - \frac{1}{2} \cos 2\alpha - \frac{\sqrt{3}}{2} \sin 2\alpha \right), \quad \Rightarrow \quad \operatorname{tg} 2\alpha = \sqrt{3} \frac{I_1 - c}{I_2 - I_3}$$

$$a_{13}^2 = \frac{1}{3} \left(1 - \frac{1}{2} \cos 2\alpha + \frac{\sqrt{3}}{2} \sin 2\alpha \right)$$

Заметим, что это выражение теряет смысл при $I_2 = I_3$. Однако, в этом случае $\cos 2\alpha = 0$, откуда, в частности, $\alpha = \pi/4$.

Таким образом, показано, что для произвольного твердого тела всегда можно так выбрать направления осей системы координат $Oy_1y_2y_3$, что все осевые моменты инерции окажутся одинаковыми, т.е.

$$J_1 = J_2 = J_3 = \frac{1}{3} I_1 + I_2 + I_3 .$$

Полученный результат допускает также следующую геометрическую интерпретацию. Пусть имеется трехосный эллипсоид с полуосями a, b, c . Тогда всегда можно ввести декартову систему координат с началом в центре эллипсоида таким образом, что точки пересечения координатных осей с эллипсоидом окажутся на одинаковом расстоянии d от его центра, причем

$$\frac{1}{d^2} = \frac{1}{3} \left(\frac{1}{a^2} + \frac{1}{b^2} + \frac{1}{c^2} \right).$$

Левая часть неравенства $J_1 J_2 J_3 \geq I_1 I_2 I_3$ становится очевидной после выполнения ряда элементарных преобразований, приводящих к

$$J_1 J_2 J_3 = I_1 I_2 I_3 + I_1^2 I_2 - I_3^2 a_{22}^2 a_{23}^2 + I_2^2 I_3 - I_1^2 a_{23}^2 a_{21}^2 + I_3^2 I_1 - I_2^2 a_{21}^2 a_{22}^2 + I_1 a_{21}^2 + I_2 a_{22}^2 + I_3 a_{23}^2 - I_1 a_{11} a_{31} + I_2 a_{12} a_{32} + I_3 a_{13} a_{33} \geq I_1 I_2 I_3,$$

причем равенство достигается при одновременном выполнении условий

$$a_{21} a_{22} = 0, \quad a_{22} a_{23} = 0, \quad a_{23} a_{21} = 0,$$

$$I_1 a_{11} a_{31} + I_2 a_{12} a_{32} + I_3 a_{13} a_{33} = 0,$$

$$a_{11} a_{31} + a_{12} a_{32} + a_{13} a_{33} = 0 \quad (\text{следствие ортогональности матрицы}).$$

Отсюда определяются все случаи, когда возможно равенство $J_1 J_2 J_3 = I_1 I_2 I_3$ (в предположении, что $I_1 \neq I_2 \neq I_3$).

Равенство $J_1 J_2 J_3 = I_1 I_2 I_3$ возможно в следующих случаях:

- 1). $a_{11}^2 = a_{22}^2 = a_{33}^2 = 1$;
- 2). $a_{11}^2 = a_{23}^2 = a_{32}^2 = 1$;
- 3). $a_{12}^2 = a_{21}^2 = a_{33}^2 = 1$;
- 4). $a_{12}^2 = a_{23}^2 = a_{31}^2 = 1$;
- 5). $a_{13}^2 = a_{21}^2 = a_{32}^2 = 1$;
- 6). $a_{13}^2 = a_{22}^2 = a_{31}^2 = 1$.

(приведены только ненулевые элементы матрицы)

Из вида решений следует, что все они отвечают ситуациям, когда оси систем координат $Oy_1y_2y_3$ и $Ox_1x_2x_3$ «совпадают» (ось Oy_i коллинеарна оси Ox_k).

Заметим, что надо оставить лишь те решения, которые отвечают правой системе координат, т.е. удовлетворяют условию $|\mathbf{A}| = 1$.

Имеет место также неравенство

$$J_1 L_1 + J_2 L_2 + J_3 L_3 \geq 3I_1 I_2 I_3,$$

где $L_i = I_2 I_3 a_{i1}^2 + I_3 I_1 a_{i2}^2 + I_1 I_2 a_{i3}^2$.

Неравенство становится очевидным после несложных преобразований:

$$\begin{aligned} \sum_{i=1}^3 J_i L_i &= 3I_1 I_2 I_3 + I_1 (I_2 - I_3)^2 a_{12}^2 a_{13}^2 + a_{22}^2 a_{23}^2 + a_{32}^2 a_{33}^2 + \\ &+ I_2 (I_3 - I_1)^2 a_{13}^2 a_{11}^2 + a_{23}^2 a_{21}^2 + a_{33}^2 a_{31}^2 + \\ &+ I_3 (I_1 - I_2)^2 a_{11}^2 a_{12}^2 + a_{21}^2 a_{22}^2 + a_{31}^2 a_{32}^2. \end{aligned}$$

Ясно, что равенство достигается при одновременном выполнении условий

$$a_{i1} a_{i2} = 0, \quad a_{i2} a_{i3} = 0, \quad a_{i3} a_{i1} = 0 \quad i = 1, 2, 3,$$

что возможно только в уже рассмотренных ранее случаях.

**С.А.МИРЕР. О некоторых экстремальных соотношениях
между элементами тензора инерции твердого тела.**

Препринт ИПМ им. М.В.Келдыша РАН, 2009, №55.

mirer@keldysh.ru

***Работа выполнена при финансовой поддержке РФФИ и
Программы поддержки Ведущих научных школ России.***