

ГОДИШНИК НА СОФИЙСКИЯ УНИВЕРСИТЕТ „СВ. КЛИМЕНТ ОХРИДСКИ“

ФАКУЛТЕТ ПО МАТЕМАТИКА И ИНФОРМАТИКА

Книга 2 — Механика

Том 87, 1993

ANNUAIRE DE L'UNIVERSITE DE SOFIA „ST. KLIMENT OHRIDSKI“

FACULTE DE MATHEMATIQUES ET INFORMATIQUE

Livre 2 — Mécanique

Tome 87, 1993

---

# УСТОЙЧИВОСТ НА СТАЦИОНАРНИТЕ ДВИЖЕНИЯ НА СИСТЕМИ ОТ СИМЕТРИЧНИ ТЕЛА, СВЪРЗАНИ СЪС СФЕРИЧНИ ШАРНИРИ

НИКОЛИНА ВАСИЛЕВА

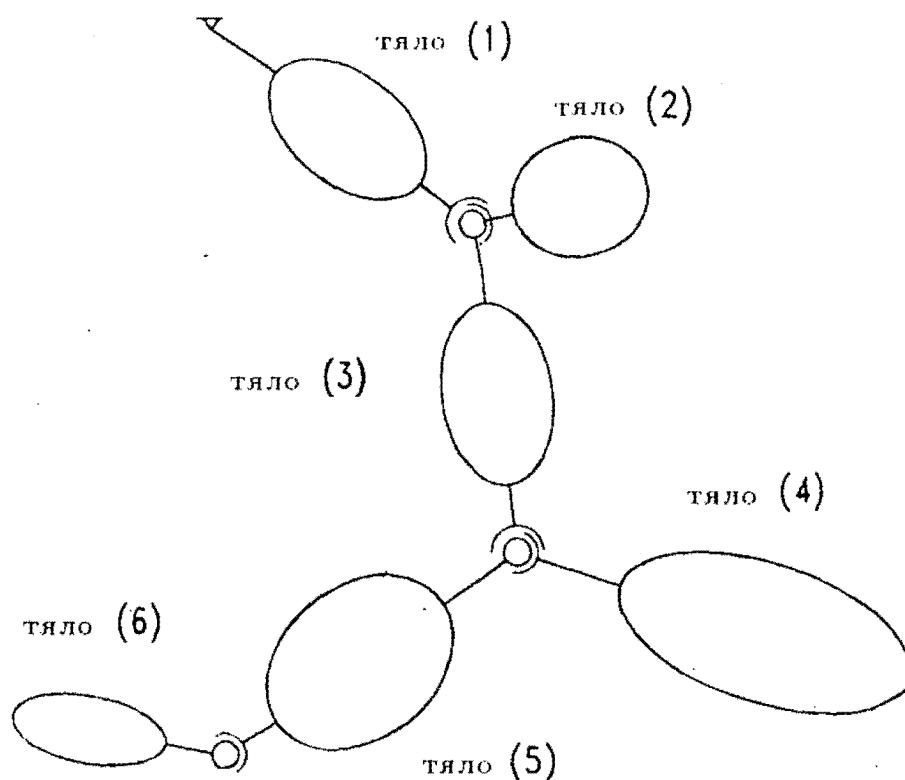
*Николина Василева. Устойчивость стационарных движений систем абсолютно твердых тел со структурой дерева. В концах динамических осей симметрии тел расположены идеальные сферические шарниры. Одно из тел имеет неподвижную точку. Стационарными являются движения, при которых оси тел вращаются как твердое тело вокруг вертикальной оси с постоянной угловой скорости. Притом каждое тело системы совершает вращение вокруг своей оси симметрии. Достаточные условия выведены из теоремы Роя об устойчивости приведенной системы.*

*Nikolina Vasileva. STABILITY OF STEADY-STATE MOTIONS OF SYSTEMS OF SYMMETRIC RIGID BODIES WITH BALL-AND-SOCKET JOINTS*

The paper is developed to the study of stability of steady-state motions of a tree-like system. Heavy symmetric rigid bodies are connected at the ends of their symmetry axes with ball-and-socket joints. One of the bodies is fixed. The steady-state motions are obtained when the symmetry axes and rods move as one rigid body, rotating with a constant angular velocity around the vertical and at the same time the bodies rotate uniformly around their symmetry axes. The sufficient conditions for stability of steady-state motions are derived from Routh's theorem for stability of the reduced system.

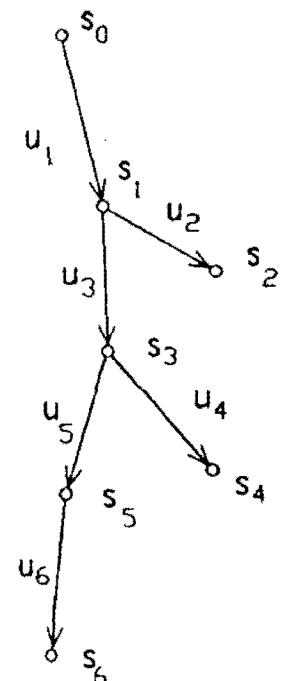
Да разгледаме система абсолютно твърди тела, за която са изпълнени следните условия: системата има структура на дърво и се намира под действието на силата на тежестта, тяло (0) е неподвижно, телата от

системата имат динамични оси на симетрия и са свързани помежду си в краишата на осите си на симетрия с помощта на сферични шарнири. Допускаме също, че кинематичните връзки, реализирани в съчлененията между телата, са идеални, т. е. силите на реакциите не извършват работа за виртуални премествания на системата. На дадената система съпоставяме ориентиран граф, в който дъгите  $u_\alpha (\alpha = 1, \dots, n)$  съответстват на съчлененията, а върховете  $s_i$  ( $i = 1, \dots, n$ ) — на телата от системата ([1]). Предполагаме, че номерацията на дъгите и върховете в графа е правилна, т. е. всеки връх и предшестващата го дъга носят един и същ номер. Предполагаме също, че дъгите са насочени от връх с по-малък номер към връх с по-голям номер (фиг. 1). Тогава матрицата на инцидентност  $T$  ([1]) има елементи  $T_{ij}$ , които приемат стойности  $-1$  и  $0$ , а именно  $T_{ij} = -1$ , ако дъгата  $u_i$  (върхът  $s_i$ ) принадлежи на пътя от върха  $s_0$  до върха  $s_j$ , и  $T_{ij} = 0$  в противен случай.



а

Фиг. 1

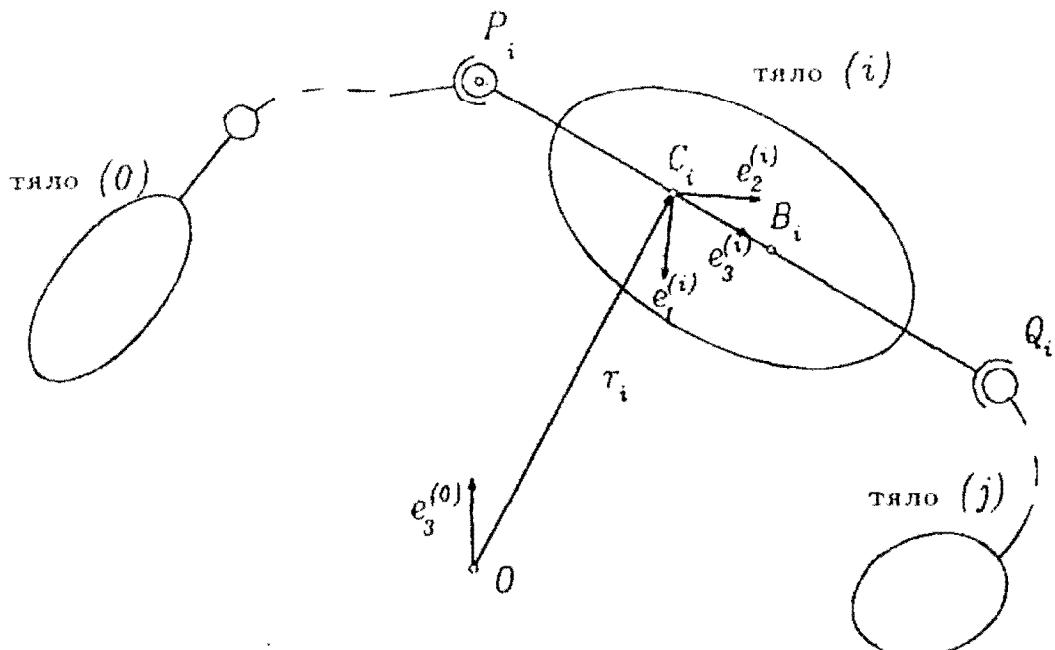


б

Разглеждаме тяло с номер  $i$ . Тъй като пътят между върха  $s_i$  и произволен друг връх  $s_j$  от графа е единствен, то само една от шарнирните точки на тяло  $(i)$  води към тяло  $(j)$ . Точката  $P_i$ , водеща към тяло  $(0)$ , се нарича предшестваща точка. Към шарнирните точки  $P_i$  и  $Q_i$ , съвпадащи с центровете на сферичните шарнири на тяло  $(i)$  (фиг. 2), добавяме точкова маса, равна на сумата от масите на всички тела, към които води тази точка. Полученото тяло с маса  $M$  се нарича допълнено тяло  $(i)$ , а неговият масов център  $B_i$  — барицентър на тяло  $(i)$ . Тъй като телата са

симетрични, масовият център  $C_i$  и барицентърът  $B_i$  на тяло  $(i)$  лежат на оста на симетрия  $P_iQ_i$  на тялото. Ако  $e_i$  е единичният вектор, насочен по оста на симетрия на тяло  $(i)$  в посока от шарнирна точка  $P_i$  към масовия център  $C_i$ , то

$$(1) \quad \overline{P_iC_i} = c_i e_i, \quad c_i \geq 0, \quad \overline{P_iQ_i} = l_i e_i, \quad \overline{P_iB_i} = b_i e_i, \quad b_i = \frac{1}{M} \left[ (c_i - l_i)m_i - l_i \sum_{j=1}^n T_{ij} m_j \right].$$



Фиг. 2

Въвеждаме неизменно свързан с тяло  $(i)$  базис

$$e^{(i)} = (e_1^{(i)}, e_2^{(i)}, e_3^{(i)})^T \quad (i = 1, \dots, n),$$

за който координатният вектор  $e_3^{(i)} = e_i$ . Тензорът на инерцията на допълненото тяло  $(i)$  относно точката  $P_i$  може да се представи във вида  $J_i = J_1^{(i)} (e_1^{(i)} e_1^{(i)} + e_2^{(i)} e_2^{(i)}) + J_3^{(i)} e_3^{(i)} e_3^{(i)}$ . Инерчните моменти  $J_1^{(i)}, J_3^{(i)}$  и

$$\varepsilon_{ij} = -M(T_{ij}l_i b_j + T_{ji}l_j b_i) = \varepsilon_{ji}, \quad i \neq j, \quad \varepsilon_{ii} = J_1^{(i)}$$

са постоянни величини и чрез тях кинетичната енергия на системата се записва във вида

$$T = \sum_{i=1}^n J_3^{(i)} (\dot{\omega}_i \cdot \dot{\omega}_i)^2 + \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \varepsilon_{ij} \dot{e}_i \cdot \dot{e}_j,$$

където  $\omega_i$  и  $\dot{e}_i$  са съответно абсолютната ъглова скорост на тяло  $(i)$  и абсолютната производна на вектора  $e_i$ .

Инерциалната координатна система, за която предполагаме, че векторът  $e_3^{(0)}$  има посока, противоположна на силата на тежестта, означаваме

с  $Oe_1^{(0)}e_2^{(0)}e_3^{(0)}$ . Тензорът  $\Gamma_i$ , задаващ положението на базиса  $e^{(i)}$  относно базиса  $e^{(0)}$ , може да се определи с помощта на три скаларни величини. Най-често това са ъглите на три последователни ротации около съответни оси, привеждащи базиса  $e^{(0)}$  в базиса  $e^{(i)}$ . Обикновено последната ос на въртене е определена от третата координатна ос  $e_i$  на базиса  $e^{(i)}$ . Ако означим с  $\phi_i$  ъгъла на завъртане около тази ос, то абсолютната ъглова скорост  $\omega_i$  може да се запише във вида  $\omega_i = \omega'_i + \dot{\phi}_i e_i$ , където  $\omega'_i$  и  $e_i$  не зависят от величините  $\phi_1, \dots, \phi_n$ . Като обобщени координати на системата избираме ъглите  $\phi_1, \dots, \phi_n$  и величини, определящи положението на векторите  $e_i$  в инерциалното пространство. Тъй като кинетичната енергия на системата не зависи от  $\phi_1, \dots, \phi_n$ , то тези величини се явяват циклични координати, а останалите обобщени координати, определящи векторите  $e_i$  — позиционни.

От уравненията на движението, получени в [2], следва съществуването на  $n$  първи интеграла

$$(2) \quad \rho_i = \frac{\partial L}{\partial \dot{\phi}_i} = J_3^{(i)}(\dot{\phi}_i + \omega'_i \cdot e_i) = \rho_{i0} \quad (i = 1, \dots, n),$$

където константите  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$  са началните стойности на импулсите  $\rho_i$ .

Уравненията на движението имат още един първи интеграл, който изразява, че проекцията на кинетичния момент на системата върху вертикалата остава постоянна. Това позволява да се въведе още една циклична координата  $\Psi$ , определяща въртенето с постоянна ъглова скорост  $\dot{\Psi}e_3^{(0)}$  на една нова координатна система  $\zeta = (\zeta_1, \zeta_2, \zeta_3)$ ,  $\zeta_3 = e_3^{(0)}$ .

Стационарни движения на произволна механична система са движенията, за които позиционните координати и цикличните скорости остават постоянни. Следователно при стационарните движения на системи от сферични тела цикличните координати  $\phi_i$ , определящи ъгъла на въртене на телата около осите им на симетрия, и ъгълът  $\Psi$  на въртене на базиса  $\zeta$  се изменят линейно във времето, а позиционните координати  $e_i$  остават неизменни относно базиса  $\zeta$ . Това означава, че осите на телата и свързаните ги шарнири се движат като едно твърдо тяло, въртящо се с постоянна ъглова скорост  $\dot{\Psi}$  около вертикалната ос. От своя страна всяко от телата също се върти около оста си на симетрия с определена постоянна ъглова скорост  $\dot{\phi}_i$ .

Стационарните движения се определят от полагането

$$\dot{e}_3^{(i)} = \dot{\psi}e_3^{(0)} \times e_i, \quad \omega_i = \dot{\psi}e_3^{(0)} + \dot{\phi}_i e_i, \quad \dot{\psi} = \text{const}, \dot{\phi}_i = \dot{\phi}_{i0} = \text{const}$$

в уравненията на движението. Получаваме равенствата

$$(3) \quad \dot{\psi}^2 e_3^{(0)} \times (e_3^{(0)} \times \sum_{j=1}^n \varepsilon_{ij} e_j) + A_i e_3^{(0)} = x_i e_i,$$

където  $A_i = M\varepsilon b_i - \dot{\psi}\rho_{i0}$ , а  $x_i$  са константи. В [2] е получено необходимото и достатъчно условие за съществуване на стационарни движения

на разглеждания тип системи тела, което тук ще формулираме в следния вид: Ако съществуват скаларни величини  $x_1, \dots, x_n$  и  $y_1, \dots, y_m$  и единични вектори  $\mathbf{e}_3^{(1)}, \dots, \mathbf{e}_3^{(n)}$ , за които

$$\sum_{j=1}^n v_{ij} \mathbf{e}_j = y_i \mathbf{e}_3^{(0)}, \quad v_{ij} = \begin{cases} \dot{\psi}^2 \varepsilon_{ij} & \text{при } i \neq j, \\ j_1^{(i)} + x_i & \text{при } i = j, \end{cases}$$

то движението, определено от началните условия

$$\mathbf{e}_i(t_0) = \mathbf{e}_i, \phi_i(t_0) = \phi_{i0}, \dot{\phi}_{i0}(t_0) = \dot{\phi}_{i0} = \frac{M b_i \varepsilon_{ij} - (\dot{\Psi}^2 J_3^{(i)} + x_i) \mathbf{e}_i \mathbf{e}_3^{(0)}}{J_3^{(i)} \dot{\Psi}},$$

е стационарно и обратно. Ще отбележим, че стационарните движения притежават едно общо свойство, което следва от равенство (3). Нека рангът на матрицата  $V = (v_{ij})$  е  $r = \text{rank}(V)$  и  $V_{i_1}, \dots, V_{i_r}$  са  $r$  нейни базисни стълбове. Ако небазисните стълбове  $V_{j_1}, \dots, V_{j_{n-r}}$  са представени във вида

$$V_{j_m} = - \sum_{s=1}^r r_{ms} V_{i_s}, \quad (m = 1, \dots, n-r),$$

то могат да се намерят константи  $\varepsilon_{i_1}, \dots, \varepsilon_{i_r}$ , с помощта на които векторите  $\mathbf{e}_{i_1}, \dots, \mathbf{e}_{i_r}$  се изразяват като линейните комбинации

$$\mathbf{e}_{i_s} = - \sum_{m=1}^{n-r} r_{ms} \mathbf{e}_{j_m} + \varepsilon_{i_s} \mathbf{e}_3^{(0)} \quad (s = 1, \dots, r).$$

Очевидно положенията на осите на телата в пространството при стационарните движения зависят от ранга на матрицата  $V$ . При  $n = r$  векторите  $\mathbf{e}_1, \dots, \mathbf{e}_n$  са успоредни на вектора  $\mathbf{e}_3^{(0)}$ . Ако  $r = n - 1$ , то  $\mathbf{e}_1, \dots, \mathbf{e}_n$  се изразяват като линейни комбинации на векторите  $\mathbf{e}_3^{(0)}$  и  $\mathbf{e}_{j_1}$ , откъдето следва, че в този случай осите на всички тела са разположени в една вертикална равнина. При  $r \leq n - 2$  съществуват стационарни движения с пространствена конфигурация, т. е. не всички оси лежат в една вертикална равнина.

Нека за дадена система тела е намерено едно нейно стационарно движение и нека стационарните стойности на векторите  $\mathbf{e}_i$ , импулсите  $\rho_i$  и ъгловата скорост  $\dot{\Psi}$  са означени съответно с  $\eta_i \rho_{i0}$  ( $i = 1, \dots, n$ ) и  $\dot{\Psi}$ . Тогава пресмятаме константите

$$(4) \quad A_i = M \dot{\varepsilon}_i b_i - \dot{\Psi} \rho_{i0}, (\eta_i \mathbf{e}_3^{(0)}) x_i = A_i \quad (i = 1, \dots, n)$$

и диагоналните елементи на матрицата  $V = (v_{ij})$

$$(5) \quad v_{ii} = \dot{\Psi}^2 \varepsilon_i + x_{ii} \quad (i = 1, \dots, n)$$

(останалите ѝ елементи са константи, зависещи от геометричните и механичните свойства на системата тела). Като имаме предвид условията (3)

за съществуване на стационарни движения, ще отбележим, че векторите  $\eta_1, \dots, \eta_n$  удовлетворяват получената по този начин линейна система

$$\sum_{j=1}^n v_{ij} \eta_j = y_i \mathbf{e}_3^{(0)} \quad (i = 1, \dots, n)$$

за някакви стойности на  $y_1, \dots, y_n$ .

Нека рангът на матрицата  $V$  е  $r$  и нека  $i_1 < \dots < i_r$  са номерата на  $r$  нейни базисни стълба. Останалите стълбове с номера  $j_1 < \dots < j_{n-r}$  се изразяват от линейните зависимости

$$V_{j_m} = - \sum_{s=1}^r r_{ms} V_{i_s} \quad (m = 1, \dots, n-r).$$

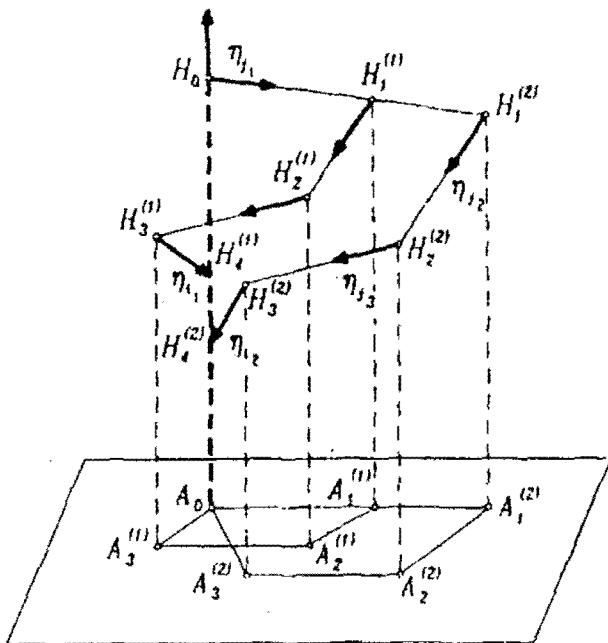
Тогава могат да се намерят такива константи  $\varepsilon_{i_s}$  ( $s = 1, 2, \dots, r$ ), че между векторите  $\eta_1, \dots, \eta_r$  да съществува зависимостта

$$(6) \quad \eta_{i_s} = - \sum_{m=1}^{n-r} r_{ms} \eta_{j_m} + \varepsilon_{i_s} \mathbf{e}_3^{(0)} \quad (s = 1, \dots, r).$$

Линейна зависимост от този вид има приста геометрична интерпретация (фиг. 3а) — начупените линии  $L^{(s)} = H_0^{(s)} H_1^{(s)} \dots H_{n-r+1}^{(s)}$  ( $s = 1, \dots, r$ ), съставени от отсечките

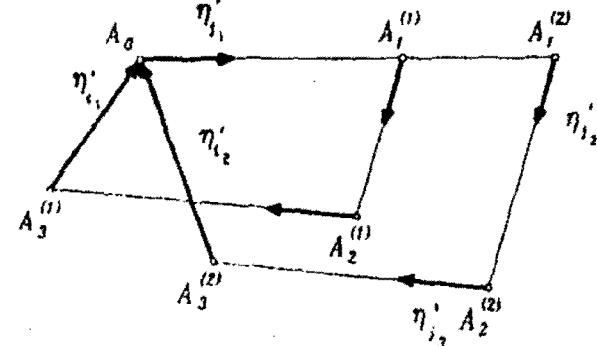
$$\overline{H_{m-1}^{(s)} H_m^{(s)}} = r_{ms} k_m \quad (m = 1, \dots, n-r), \quad \overline{H_{n-r}^{(s)} H_{n-r+1}^{(s)}} = \mathbf{e}_{i_s}, \quad H_0^{(s)} = H_0,$$

определят вектори  $\overline{H_0^{(s)} H_{n-r+1}^{(s)}}$ , успоредни на вектора  $\mathbf{e}_3^{(0)}$ .



a

Фиг. 3



б

На базата на този геометричен модел ще изследваме съществуването на други стационарни движения, получени при същите стойности  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$  на импулсите, но при различни единични вектори  $e_1, \dots, e_n$ .

От формули (4) и (5) получаваме, че ако ъглите между векторите  $e_1, \dots, e_n$  и вертикалната ос са съответно равни на ъглите, които векторите  $\eta_1, \dots, \eta_n$  сключват с вертикалната ос, то матрицата  $V$  и началните стойности на импулсите  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$  няма да се променят. Следователно намирането на друго стационарно движение, определено от векторите  $e_1, \dots, e_n$  и същите импулси  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$ , е свързано с техните проекции върху хоризонтална равнина.

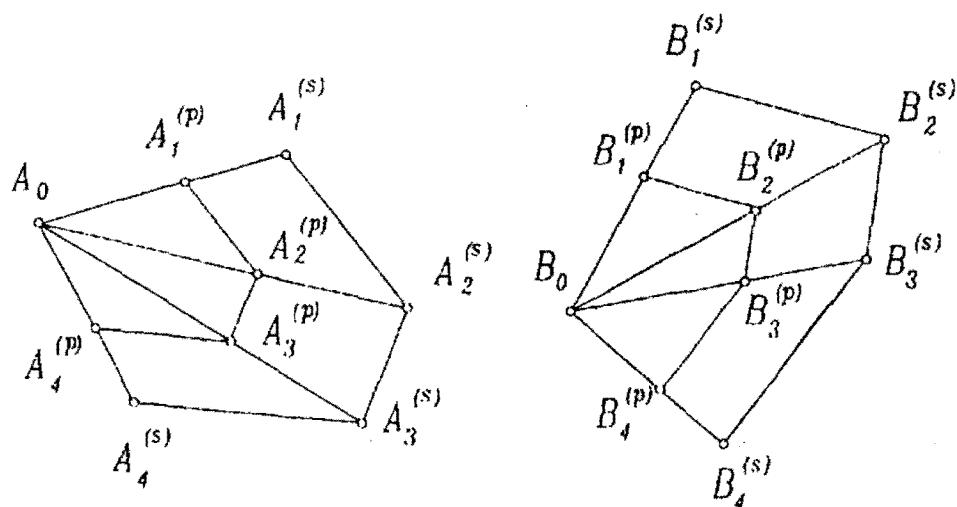
Да разгледаме проекциите на начупените линии  $L^{(1)}, \dots, L^{(r)}$  върху такава равнина (фиг. 3б). Тези проекции се състоят от  $r$  многоъгълника,  $A_0^{(s)} A_1^{(s)} \dots A_{n-r}^{(s)} A_0^{(s)}$ ,  $A_0^{(s)} = A_0$  ( $s = 1, \dots, r$ ), чиито страни са дефинирани от векторите

$$A_{m-1}^{(s)} A_m^{(s)} = r_{ms} \eta'_{j_m}, \quad A_{n-r}^{(s)} A_0 = \eta'_{i_s} \quad (m = 1, \dots, n-r; s = 1, \dots, r).$$

Тук  $\eta'_{j_m}$  и  $\eta'_{i_s}$  са проекциите на векторите  $\eta_{j_m}$  и  $\eta_{i_s}$ . Очевидно съответните страни на многоъгълниците с изключение на страните  $A_{n-r}^{(s)} A_0^{(s)}$  са успоредни помежду си. Оттук следва, че за да получим друго стационарно движение, запазващо импулсите, е необходимо да съществуват различни многоъгълници  $A_0^{(s)} A_1^{(s)} \dots A_{n-r}^{(s)} A_0^{(s)}$  и  $B_0^{(s)} B_1^{(s)} \dots B_{n-r}^{(s)} B_0^{(s)}$  с еднакви дължини на съответните страни. Например такъв случай е възможен, ако проекциите  $\eta'_{i_1}, \dots, \eta'_{i_r}$  са колinearни и всяка двойка от многоъгълниците  $A_0^{(s)} A_1^{(s)} \dots A_{n-r}^{(s)} A_0^{(s)}$  и  $A_0^{(p)} A_1^{(p)} \dots A_{n-r}^{(p)} A_0^{(p)}$  са подобни, т. е.

$$(7) \quad \frac{|\eta'_{i_s}|}{|\eta'_{i_p}|} = \frac{|r_{1s}|}{|r_{1p}|} = \dots = \frac{|r_{n-r,s}|}{|r_{n-r,p}|} \quad (s, p = 1, \dots, r).$$

Един пример на такъв случай е изображен на фиг. 4.



Фиг. 4

Ако разглежданото стационарно движение е определено от такива вектори  $\eta_1, \dots, \eta_n$ , че многоъгълниците  $A_0^{(s)} A_1^{(s)} \dots A_{n-r}^{(s)} A_0^{(s)}$  ( $s = 1, \dots, r$ ) могат да се построят по единствен начин, то от равенствата  $\mathfrak{X}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_3^{(0)}) = \mathfrak{X}(\eta_i, \mathbf{e}_3^{(0)})$  и  $\mathfrak{X}(\mathbf{e}_i, \mathbf{e}_j') = \mathfrak{X}(\eta_i', \eta_j')$  ( $i, j = 1, \dots, n$ ) следва, че  $\mathbf{e}_i = \eta_i$ , т. е. стационарното движение, определено от векторите  $\eta_1, \dots, \eta_n$  и импулсите  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$ , е единствено. Например, ако  $n - r = 2$  и не всички вектори  $\eta_{i_1}, \dots, \eta_{i_r}$  са успоредни помежду си, то проекциите на начупените линии — триъгълниците  $A_0^{(s)} A_1^{(s)} A_2^{(s)}$  ( $s = 1, \dots, r$ ), са с фиксирани дължини и очевидно са построими по единствен начин. Този пример показва, че едно достатъчно условие за единственост на стационарните движения е за дадените стойности на величините  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$  да бъде изпълнено неравенството  $\text{rank } V \geq n - 2$ .

Ще изследваме устойчивостта на стационарното движение, определено от векторите  $\eta_1, \dots, \eta_n$  и импулсите  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$ . Тъй като координатите  $\phi_1, \dots, \phi_n$  и  $\Psi$  са циклични, то можем да говорим за устойчивост само относно позиционните координати  $\mathbf{e}_i$ , техните скорости  $\dot{\mathbf{e}}_i$  и импулсите  $\rho_i = \frac{\partial T}{\partial \dot{\phi}_i}$  ([3]).

Устойчивостта относно импулсите  $\rho_i$  следва от съществуването на цикличните първи интеграли (2), които изразяват постоянството на смущенията  $\varepsilon_i$  на обобщените импулси  $\rho_i$ .

Цикличните координати  $\phi_1, \phi_2, \dots, \phi_n$  се елиминират с въвеждането на функцията на Раус

$$R = T - \Pi - \sum_{i=1}^n \rho_i \dot{\phi}_i = T - \Pi - \sum_{i=1}^n \rho_i \left( \frac{1}{J_3^{(i)}} \rho_i - (\Psi \mathbf{e}_3^{(i)} + \Omega_i) \cdot \mathbf{e}_3^{(i)} \right) = R_2 + R_1 - W.$$

Функциите  $R_2$ ,  $R_1$  и  $W$  обединяват съответно членовете от втора, първа и нулева степен на позиционните скорости. Както е известно [3], всяко стационарно движение може да се разглежда като състояние на равновесие на една нова механична система, наречена приведена, за която функцията  $W$  представя нейна потенциална енергия. За да изследваме устойчивостта, ще използваме теоремата на Раус [3]: ако функцията  $W$  има изолиран минимум за дадени стойности  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$  на импулсите, то стационарното движение е устойчиво по отношение на позиционните координати на всички обобщени скорости поне за смущения, които не изменят константите  $\rho_{10}, \dots, \rho_{n0}$ .

Функцията  $W$  е образувана от всички членове на  $R$ , които не съдържат позиционни скорости, и освен от позиционните координати зависи и от импулсите  $\rho_i$  на цикличните координати. Нейният вид може да се получи, ако в израза за  $R$  приравним на nulla всички позиционни скорости. Тъй като позиционните координати определят положенията на струните и осите на симетрия на телата относно базиса  $\zeta = (\zeta_1, \zeta_2, \zeta_3)$ , трябва да

положим  $\omega_i = \dot{\Psi} \mathbf{e}_3^{(0)} + \dot{\phi}_i \mathbf{e}_i$  ( $i = 1, \dots, n$ ) в израза за функцията на Раяс. По такъв начин получаваме

$$W = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \frac{1}{J_3^{(i)}} \rho_i^2 + \sum_{i=1}^n A_i \mathbf{e}_3^{(0)} \cdot \mathbf{e}_i - \frac{\dot{\Psi}^2}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \varepsilon_{ij} (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \mathbf{e}_i) \cdot (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \mathbf{e}_j).$$

Нека

$$W_0 = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \frac{1}{J_3^{(i)}} \rho_{i0}^2 + \sum_{i=1}^n A_i \mathbf{e}_3^{(0)} \cdot \eta_i - \frac{\dot{\Psi}^2}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \varepsilon_{ij} (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_i) \cdot (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_j)$$

е стойността на приведената потенциална енергия  $W$  за дадено стационарно движение. За да определим условията, при които  $W$  има изолиран минимум, ще изследваме разликата  $W - W_0$  в околност на стационарната точка на приведената система, определена от векторите  $\eta_1, \dots, \eta_n$ .

Смутеното положение  $\mathbf{e}_i$  на вектора  $\eta_i$  ще представим във вида  $\mathbf{e}_i = \eta_i + \xi_i$ , където  $\xi_i$  е вектор с достатъчно малка дължина. Поради равенствата  $|\eta_i| = |\mathbf{e}_i| = 1$  векторът  $\xi_i$  е подчинен на условието

$$(8) \quad \xi_i^2 = -2 \xi_i \cdot \eta_i.$$

За да изключим варирането на цикличната координата  $\dot{\Psi}$ , можем да изберем базиса  $\zeta = (\zeta_1, \zeta_2, \zeta_3)^T$ ,  $\zeta_3 = \mathbf{e}_3^{(0)}$  по следния начин: Нека например векторът  $\eta_{j_1}$  не е вертикален и  $\zeta_3 = \mathbf{e}_3^{(0)}, \zeta_1 = \mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_{j_1}, \zeta_2 = \zeta_3 \times \zeta_1$ . Тогава допускането, че ъгловата скорост  $\dot{\Psi}$  не се смущава, означава, че  $\eta_{j_1} = \mathbf{e}_{j_1}$ , т. е. смущението на вектора  $\eta_{j_1}$  е  $\xi_{j_1} = 0$ .

Изчисляваме разликата

$$\begin{aligned} W - W_0 &= \sum_{i=1}^n A_i \mathbf{e}_3^{(0)} \cdot (\mathbf{e}_i - \eta_i) - \frac{\dot{\Psi}^2}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \varepsilon_{ij} [\mathbf{e}_3^{(0)} \times (\eta_i + \xi_i)] \cdot [\mathbf{e}_3^{(0)} \times (\eta_j + \xi_j)] \\ &\quad + \frac{\dot{\Psi}^2}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \varepsilon_{ij} (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_i) \cdot (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_j). \end{aligned}$$

Като използваме равенствата (3), (5) и (8), получаваме

$$W - W_0 = \frac{\dot{\Psi}^2}{2} \sum_{i=1}^n g_{ij} (\xi_i \cdot \mathbf{e}_3^{(0)}) (\xi_j \cdot \mathbf{e}_3^{(0)}) - \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n v_{ij} \xi_i \cdot \xi_j.$$

По този начин  $W - W_0$  е представена като сума от две квадратични форми. Матрицата  $(\varepsilon_{ij})_{i,j=1}^n$  участва в израза за кинетичната енергия, така че първата форма е положително дефинитна. Както беше отбелоязано, в нетривиалния случай (когато не всички оси на симетрия и струни са вертикални) матрицата  $(v_{ij})_{i,j=1}^n$  е особена. Тъй като  $(-v_{i_s i_p})_{s,p=1}^r$  е базисна матрица на матрицата  $-V$ , то  $W - W_0$  се представя във вида

$$(9) \quad W - W_0 = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \varepsilon_{ij} (\xi_i \cdot \mathbf{e}_3^{(0)}) (\xi_j \cdot \mathbf{e}_3^{(0)})$$

$$-\frac{1}{2} \sum_{s=1}^r \sum_{p=1}^r v_{i_s i_p} (\xi_{i_s} + \sum_{m=1}^{n-r} r_{ms} \xi_{j_m}) \cdot (\xi_{i_p} + \sum_{i=1}^{n-r} r_{ip} \xi_{j_i}).$$

Като предполагаме, че матриците  $(\varepsilon_{ij})_{i,j=1}^n$  и  $(-v_{i_s i_p})_{s,p=1}^r$  са положително дефинитни, виждаме, че  $W - W_0 \geq 0$  и че  $W - W_0 = 0$  за  $\xi_i = 0$ ,  $i = 1, 2, \dots, n$ . Следователно важно е да се намерят случаите, когато уравнението  $W - W_0 = 0$  има и ненулеви решения. Очевидно в този случай уравнението  $W - W_0 = 0$  е в сила за смущенията  $\xi_i$ , удовлетворяващи уравненията

$$\begin{aligned}\xi_i \cdot \mathbf{e}_3^{(0)} &= 0 \quad (i = 1, 2, \dots, n), \\ \xi_i^2 + 2\xi_i \cdot \eta_i &= 0 \quad (i = 1, 2, \dots, n), \\ \xi_{i_s} + \sum_{m=1}^{n-r} r_{ms} \xi_{j_m} &= 0 \quad (s = 1, 2, \dots, r).\end{aligned}$$

За дадено  $i$  първото равенство изразява, че смущението на вектора  $\eta_i$  е перпендикулярен на  $\mathbf{e}_3^{(0)}$ , а второто — че дължината на смущения вектор  $\mathbf{e}_i = \eta_i + \xi_i$  е равна на единица. Оттук следва, че смущеният вектор  $\mathbf{e}_i$  се получава от вектора  $\eta_i$  чрез въртене около оста  $\mathbf{e}_3^{(0)}$  на някакъв малък ъгъл  $\chi_i$ . Тогава  $\xi_i$  може да се запише във вида

$$(10) \quad \xi_i = \mathbf{e}_i - \eta_i = (1 - \cos \chi_i) \mathbf{e}_3^{(0)} \times (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_i) + \sin \chi_i \mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_i \quad (i = 1, 2, \dots, n).$$

Заместваме в третото равенство

$$(11) \quad \begin{aligned}-\cos \chi_{i_s} \mathbf{e}_3^{(0)} \times (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_{i_s}) + \sin \chi_{i_s} \mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_{i_s} \\ + \sum_{m=1}^{n-r} r_{ms} \{-\cos \chi_{j_m} \mathbf{e}_3^{(0)} \times (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_{j_m}) + \sin \chi_{j_m} \mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_{j_m}\} &= 0 \quad (s = 1, \dots, r),\end{aligned}$$

което записваме във вида

$$\sum_{m=1}^{n-r} r_{ms} (\cos \chi_{i_s} - \cos \chi_{j_m}) \mathbf{e}_3^{(0)} \times (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_{j_m}) + \sum_{m=1}^{n-r} r_{ms} (\sin \chi_{i_s} - \sin \chi_{j_m}) \mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_{j_m} = 0.$$

Очевидно това равенство е изпълнено за  $\chi_{i_s} = \chi_{j_m} = \chi$ , т. е. за смущения на системата, при които осите на телата се завъртат около оста  $\mathbf{e}_3^{(0)}$  на един и същ ъгъл  $\chi$ . Но тъй като  $\xi_{j_1} = 0$ , то  $\chi_{j_1} = 0$ , тогава  $\chi_1 = \dots = \chi_n = 0$  и това е нулевото решение. Сега трябва да определим условията, при които за малки смущения система (11) има единствено нулевото решение.

Изразът във формула (10)

$$-\cos \chi_i \mathbf{e}_3^{(0)} \times (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_i) + \sin \chi_i \mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_i = \cos \chi_i \eta'_i + \sin \chi_i \mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_i$$

дефинира вектор, получен от ортогоналната проекция  $\eta'_i = -\mathbf{e}_3^{(0)} \times (\mathbf{e}_3^{(0)} \times \eta_i)$  на вектора  $\eta_i$  чрез ротация на ъгъл  $\chi_i$  около оста  $\mathbf{e}_3^{(0)}$ . От друга страна,

ако векторът  $\xi_i$  е представен във вида (10), то проекцията  $e'_i$  на смущения вектор  $e_i = \eta_i + \xi_i$  се изразява по формулата

$$e'_i = -e_3^{(0)} \times [e_3^{(0)} \times (\eta_i + \xi_i)] = \cos \chi_i \eta'_i + \sin \chi_i e_3^{(0)} \times \eta_i,$$

при това е очевидно, че  $|e'_i| = |\eta'_i|$ . Следователно равенствата (11) се записват във вида

$$e'_{i_s} = - \sum_{m=1}^{n-r} r_{ms} e'_{j_m} \quad (s = 1, 2, \dots, r).$$

Като сравняваме последните равенства със съществуващата между векторите  $\eta_i$  зависимост (6), заключаваме, че  $W = W_0$  за вектори  $e_i = \eta_i + \xi_i$ , които също са решение на система (6), запазваща дължините на проекциите върху хоризонтална равнина, т. е.  $e_i \cdot e_3^{(0)} = \eta_i \cdot e_3^{(0)}$ . Следователно, когато стационарното движение е определено от такава съвкупност от вектори  $\eta_1, \dots, \eta_n$ , че построението на многоъгълниците  $A_0^{(s)} A_1^{(s)} \dots A_{n-r}^{(s)} A_0^{(s)}$  е единствено, системата (11) има единствено нулевото решение. В този случай, ако матрицата  $(-v_{i_s i_p})_{s,p=1}^r$  е положително дефинитна, то разликата  $W - W_0$  се анулира за даденото стационарно движение и приема положителни стойности в достатъчно малка околност, т. е. това стационарно движение е точка на изолиран минимум на приведената потенциална енергия. Съгласно теоремата на Раус стационарното движение е устойчиво по отношение на позиционните координати и всички обобщени скорости поне за смущения, запазващи началните стойности на импулсите.

Едно достатъчно условие за устойчивост е  $\text{rank } V \geq n - 2$  и базисната подматрица на матрицата  $-V$  да бъде положително дефинитна. Ще отбележим, че положителната дефинитност на  $(-v_{i_s i_p})_{s,p=1}^r$  зависи изключително от геометричните характеристики на системата.

Ако за разглежданото стационарно движение многоъгълниците  $A_0^{(s)} A_1^{(s)} \dots A_{n-r}^{(s)} A_0^{(s)}$  ( $s = 1, \dots, r$ ) нямат единствено построение, то това движение принадлежи към семейство от стационарни движения, които имат еднакви начални стойности на импулсите, но определящите ги вектори  $\eta_1, \dots, \eta_n$  са различни. За всяко от тези решения функцията  $W - W_0$  се анулира и следователно приведената система няма изолиран минимум. Като имаме предвид равенство (9), можем да заключим, че  $W - W_0$  е положително дефинитна функция относно проекциите  $e_3^{(0)} \cdot \xi_i$  на смущенията  $\xi_i$  върху вертикалната ос и можем да приложим допълнението на Румянцев ([3]) за устойчивост относно част от позиционните координати. Съгласно тази теорема движенията, принадлежащи към това семейство, са устойчиви по отношение на позиционните координати  $\gamma_i = e_3^{(0)} \cdot e_i$  ( $i = 1, \dots, n$ ) и всички обобщени скорости. Броят на позиционните координати в този случай е изследван по-точно в [4].

**Пример.** Ще изследваме някои от стационарните движения на система от шест симетрични тела, представена на фиг. 1. Съответната ѝ

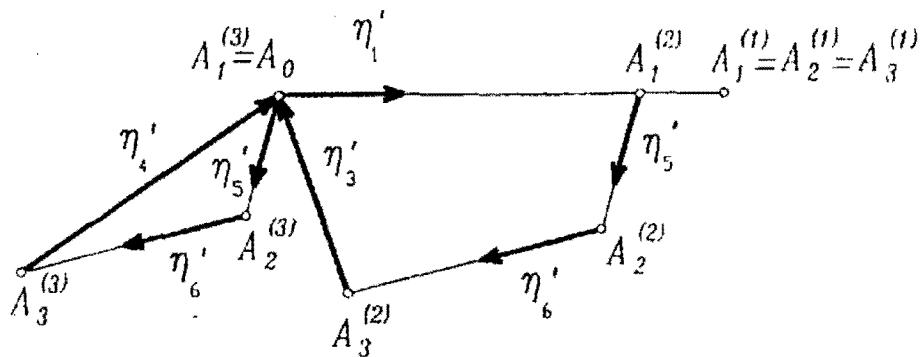
матрица  $V$  има следния вид:

$$V = M \begin{pmatrix} x_1 & l_1 b_2 & l_1 b_3 & l_1 b_4 & l_1 b_5 & l_1 b_6 \\ l_1 b_2 & x_2 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ l_1 b_3 & 0 & x_3 & l_3 b_4 & l_3 b_5 & l_3 b_6 \\ l_1 b_4 & 0 & l_3 b_4 & x_4 & 0 & 0 \\ l_1 b_5 & 0 & l_3 b_5 & 0 & x_5 & l_5 b_6 \\ l_1 b_6 & 0 & l_3 b_6 & 0 & l_5 b_6 & x_6 \end{pmatrix}.$$

Едно стационарно движение на тази система е получено в [4] за случая  $r = 3$  и базисни стълбове  $V_2, V_3$  и  $V_4$ . За стационарните стойности на векторите  $e_1, \dots, e_6$  имаме

$$\begin{aligned} \eta_2 &= \varepsilon_1 e_3^{(0)} - \sigma \eta_1, \\ \eta_3 &= \varepsilon_2 e_3^{(0)} - \frac{l_1}{l_3} \eta_1 - \frac{l_5}{l_3} \left( \eta_5 + \frac{b_6}{b_5} \eta_6 \right), \\ \eta_4 &= \varepsilon_3 e_3^{(0)} - \frac{l_3 b_5 - l_5 b_3}{l_3 b_4} \left( \eta_5 + \frac{b_6}{b_5} \eta_6 \right), \end{aligned}$$

където  $\sigma$  е параметър. Проекциите на многоъгълниците  $A_0^{(s)} A_1^{(s)} A_2^{(s)} A_3^{(s)} A_0^{(s)}$  ( $s = 1, 2, 3$ ) са представени на фиг. 5 и при дадени дължини на страните са единствени.



Фиг. 5

Базисната подматрица на  $(-V)$  се представя във вида

$$\Delta = -M \begin{pmatrix} \frac{l_1 b_2}{\sigma} & 0 & 0 \\ 0 & l_3 b_3 & l_3 b_4 \\ 0 & l_3 b_4 & \frac{l_3 l_5 b_4^2}{l_5 b_3 - l_3 b_5} \end{pmatrix}$$

и е положително дефинитна, ако са изпълнени неравенствата

$$-\frac{l_1 b_2}{\sigma} > 0, \quad -l_3 b_3 > 0, \quad \frac{l_3 l_5 b_4^2}{l_5 b_3 - l_3 b_5} > 0.$$

От формула (1) следва, че константите  $b_i$  и  $l_i$  могат да имат различни знаци само в случая  $l_i < 0$ , т. е. когато предшестващата точка  $P_i$  се

намира между барицентъра  $B_i$  и другия край  $Q_i$  на оста на симетрия. Като имаме предвид това, получаваме, че  $\Delta$  е положително дефинитна, ако константите  $\sigma, l_3, l_5$  са отрицателни и  $l_5 b_3 < l_3 b_5$ . Това означава, че телата (3) и (5) трябва да имат подходящо разпределение на масите.

## ЛИТЕРАТУРА

1. Виттенбург, Й. Динамика систем твердых телл. М., Мир, 1980.
2. Лилов, Л., Н. Василева. Стационарные движения системы гироскопов Лагранжа со структурой дерева. — Теоретична и приложна механика, **XV**, 3, 1984.
3. Румянцев, В. В., А. С. Озиранер. Устойчивость и стабилизация движения по отношению к частям переменных. М., Наука, 1987.
4. Василева, Н., Л. Лилов. Устойчивость стационарных движений системы гироскопов Лагранжа со структурой дерева. — Теоретична и приложна механика, **XVIII**, 1, 1987.

Постъпила на 15.09.1994