

МАШИНОСТРОЕНИЕ

Կ. Լ. ՏԱՐԿԻՅԱՆ

К ТЕОРИИ СИНТЕЗА ПЛОСКИХ ШАРНИРНЫХ  
 МЕХАНИЗМОВ МЕТОДОМ КВАДРАТИЧЕСКОГО  
 ПРИБЛИЖЕНИЯ ФУНКЦИЙ

В работе [2] впервые поставлена и решена задача об определении точек плоской фигуры, которые в произвольном числе заданных положений располагаются вблизи от дуги окружности, причем близость понимается в смысле наименьших квадратов. Изучены свойства геометрического места указанных точек с указанием их максимального числа.

В настоящей статье представлено новое решение этой задачи, основанное на использовании специальных коэффициентов, которые по установившейся традиции в литературе по синтезу механизмов называются множителями Лагранжа [1]. Основная цель работы — установление взаимосвязи между существующей теорией алгебраического синтеза механизмов и основными результатами обобщенной кинематической геометрии, развиваемой в [2].

Плоская фигура  $e$  занимает  $N$  конечно удаленных положений на неподвижной плоскости  $E$ . Эти положения заданы значениями величин  $X_{0i}, Y_{0i}, b_i$  ( $i=1, 2, 3, \dots, N$ ), определяющих координатную систему  $x_0y_0$ , неразрывно связанную с  $e$ , относительно системы  $XOY$ , неразрывно связанной с  $E$  (рис. 1). Требуется найти такую пару точек  $B \in e$  и  $A \in E$ , расстояние которых в заданных  $N$  положениях плоскости  $e$  по возможности мало отличается от постоянной  $R$ . Положения  $B_i$  ( $i=1, 2, 3, \dots, N$ ) искомой точки  $B$ , очевидно, должны лежать вблизи от окружности радиуса  $R$  с центром в точке  $A$ .

Подлежащие определению параметры  $x_A, y_A, X_A, Y_A, R$  должны минимизировать по модулю отклонения  $\Delta_i = |\overline{AB}_i| - R$  ( $i=1, 2, \dots, N$ ).

Задачу минимизации отклонений  $\Delta_i$  можно свести к эквивалентной задаче минимизации значения  $\Delta_{qi}$  взвешенной разности

$$\Delta_{qi} = (AB_i)^2 - R^2 = (\overline{r_{B_i}} - \overline{r_A})^2 - R^2 = \Delta_i(R + |\overline{AB}_i|), \quad (1)$$

поскольку переменный коэффициент  $R + |\overline{AB}_i|$  при хорошем приближении достаточно близок к постоянной  $2R$ .

С учетом известных формул преобразования координат

$$X_{B_i} = X_{O_i} + x_B \cos \theta_i - y_B \sin \theta_i,$$

$$Y_{B_i} = Y_{O_i} + x_B \sin \theta_i + y_B \cos \theta_i$$

выражение (1) можно преобразовать к следующему многочлену:

$$\Delta_{q_i} = -2(f_{0i}X_A + f_{1i}Y_A + f_{2i}H + f_{3i}x_B + f_{4i}y_B + f_{5i}P_3 + f_{6i}P_6 - F_i), \quad (2)$$

где

$$f_{0i} = X_{O_i}; \quad f_{1i} = Y_{O_i}; \quad f_{2i} = 1; \quad f_{3i} = -(X_{O_i} \cos \theta_i + Y_{O_i} \sin \theta_i);$$

$$f_{4i} = X_{O_i} \sin \theta_i - Y_{O_i} \cos \theta_i; \quad f_{5i} = \cos \theta_i; \quad f_{6i} = \sin \theta_i;$$

$$F_i = \frac{1}{2}(X_{O_i}^2 + Y_{O_i}^2); \quad H = \frac{1}{2}(R^2 - x_B^2 - y_B^2 - X_A^2 - Y_A^2),$$

причем

$$P_3 = x_B X_A + y_B Y_A,$$

$$P_6 = x_B Y_A - y_B X_A. \quad (3)$$

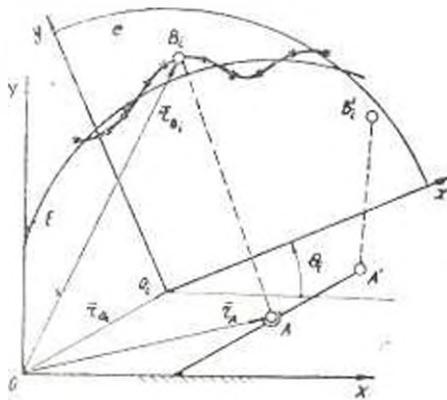


Рис. 1

Так как величины  $\Delta_i$  необходимо минимизировать по модулю то для решения этой задачи целесообразно обратиться к методу наименьших квадратов, составив с этой целью квадратическую сумму значений  $\Delta_{q_i}$ , подлежащих минимизации:

$$S = \sum_{i=1}^N \Delta_{q_i}^2. \quad (4)$$

Рассмотрим необходимые условия минимума суммы (4):

$$\frac{\partial S}{\partial j} = 0 \quad (j = X_A, Y_A, H, x_B, y_B). \quad (5)$$

Условия (5) после преобразований с учетом (2) и (4) приводятся к следующей нелинейной системе:

$$C_{00}X_A + C_{01}Y_A + C_{02}H + C_{03}x_B + C_{04}y_B + C_{05}P_3 + C_{06}P_6 - \lambda_0 x_B - \lambda_0 y_B = \gamma_0,$$

$$C_{10}X_A + C_{21}Y_A + C_{12}H + C_{13}x_B + C_{14}y_B + C_{15}P_5 + C_{16}P_6 + \lambda_0 x_B + \lambda_1 y_B = \gamma_1,$$

$$C_{20}X_A + C_{21}Y_A + C_{22}H + C_{23}x_B + C_{24}y_B + C_{25}P_5 + C_{26}P_6 = \gamma_2, \quad (6)$$

$$C_{30}X_A + C_{31}Y_A + C_{32}H + C_{33}x_B + C_{34}y_B + C_{35}P_5 + C_{36}P_6 - \lambda_1 X_A + \lambda_0 Y_A = \gamma_3,$$

$$C_{40}X_A + C_{41}Y_A + C_{42}H + C_{43}x_B + C_{44}y_B + C_{45}P_5 + C_{46}P_6 + \lambda_0 X_A + \lambda_1 Y_A = \gamma_4,$$

где через  $\lambda_0$  и  $\lambda_1$  обозначены выражения:

$$\lambda_0 = C_{50}X_A + C_{51}Y_A + C_{52}H + C_{53}x_B + C_{54}y_B + C_{55}P_5 + C_{56}P_6 - \gamma_5,$$

$$\lambda_1 = C_{60}X_A + C_{61}Y_A + C_{62}H + C_{63}x_B + C_{64}y_B + C_{65}P_5 + C_{66}P_6 - \gamma_6, \quad (7)$$

а коэффициенты  $C_{kl}$  и  $\gamma_k$  определяются по формулам:

$$C_{kl} = \sum_{i=1}^N f_{ki} f_{li}; \quad \gamma_k = \sum_{i=1}^N F_i f_{ki}.$$

$$(k=0, 1, 2, \dots, 6; \quad l=0, 1, 2, \dots, 6).$$

Из уравнений (6) и (7) можно составить следующую систему:

$$\begin{bmatrix} C_{00} & C_{01} & C_{02} & C_{03} - \lambda_1 & C_{04} - \lambda_0 & C_{05} & C_{06} \\ C_{10} & C_{11} & C_{12} & C_{13} + \lambda_0 & C_{14} + \lambda_1 & C_{15} & C_{16} \\ C_{20} & C_{21} & C_{22} & C_{23} & C_{24} & C_{25} & C_{26} \\ C_{30} - \lambda_1 & C_{31} + \lambda_0 & C_{32} & C_{33} & C_{34} & C_{35} & C_{36} \\ C_{40} + \lambda_0 & C_{41} + \lambda_1 & C_{42} & C_{43} & C_{44} & C_{45} & C_{46} \\ C_{50} & C_{51} & C_{52} & C_{53} & C_{54} & C_{55} & C_{56} \\ C_{60} & C_{61} & C_{62} & C_{63} & C_{64} & C_{65} & C_{66} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} X_A \\ Y_A \\ H \\ x_B \\ y_B \\ P_5 \\ P_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \gamma_0 \\ \gamma_1 \\ \gamma_2 \\ \gamma_3 \\ \gamma_4 \\ \gamma_5 + \lambda_0 \\ \gamma_6 + \lambda_1 \end{bmatrix}. \quad (8)$$

Теперь, решая по правилу Крамера систему (8), параметры  $X_A$ ,  $Y_A$ ,  $H$ ,  $x_B$ ,  $y_B$ ,  $P_5$  и  $P_6$  можно выразить как функции от  $\lambda_0$  и  $\lambda_1$ :

$$\{X_A, Y_A, H, x_B, y_B, P_5, P_6\} = \frac{1}{D} [D_{X_A}, D_{Y_A}, D_H, D_{x_B}, D_{y_B}, D_{P_5}, D_{P_6}], \quad (9)$$

Подставляя (9) в уравнения (3), получаем две билинейные формы от входящих в (9) определителей:

$$F_1(\lambda_0, \lambda_1) = D_{x_B} D_{X_A} + D_{y_B} D_{Y_A} - D D_{P_5} = 0,$$

$$F_2(\lambda_0, \lambda_1) = D_{x_B} D_{Y_A} - D_{y_B} D_{X_A} - D D_{P_6} = 0. \quad (10)$$

Условимся рассматривать числа  $\lambda_0$  и  $\lambda_1$  как координаты некоторой точки в некоторой системе прямоугольных координат  $\lambda_0 O \lambda_1$ . Это позволяет нам сопоставить любой паре чисел  $\lambda_0$  и  $\lambda_1$  определенную точку координатной плоскости  $\lambda_0 O \lambda_1$ , которую обозначим  $\Omega$ . Уравнения (10) задают на плоскости  $\Omega$  алгебраические кривые  $F_1$  и  $F_2$ . Решая для общих точек  $F_1$  и  $F_2$  систему (8), находим стационарные точки функций (4). Из них для нас представляют интерес точки минимума, которые должны быть выделены после изучения частных производных второго порядка.

Каждой из точек минимума  $P^*(X_A, Y_A, H, x_B, y_B)$ , которой соответствует достаточно малое значение суммы  $S$ , следовательно и  $\Delta_{\mu}$ , можно сопоставить некоторый рычаг с центром в  $A(X_A, Y_A)$  и длиной  $R = \sqrt{X_A^2 + Y_A^2 + 2H}$ , шарнирно соединенный с плоскостью  $e$  в точке  $B(x_B, y_B)$ . Присоединив к плоскости  $e$  два таких рычага, получим неподвижный четырехшарнирник, шатунная плоскость которого проходит достаточно близко от заданных положений плоскости  $e$ .

Перейдем теперь к изучению свойств кривых  $F_1$  и  $F_2$  с целью установления максимального числа их вещественных общих точек.

С помощью теоремы Лапласа старшие члены в разложении определителя  $D$  могут быть представлены в следующем виде:

$$(i_0^2 + i_1^2)^2 \begin{vmatrix} C_{22} & C_{23} & C_{24} \\ C_{32} & C_{33} & C_{34} \\ C_{42} & C_{43} & C_{44} \end{vmatrix}$$

Кроме того, можно заметить, что члены третьего порядка этого многочлена содержат общий множитель  $(i_0^2 + i_1^2)$ . Это означает, что уравнение  $D=0$  определяет биверкулярную кривую четвертого порядка. Аналогично, анализируя остальные определители, можно показать, что  $d_{X_A}, d_{Y_A}, d_{x_B}, d_{y_B}$  — циркулярные кривые четвертого порядка (квартики), а  $d_{C_1}$  и  $d_{C_2}$  — биверкулярные кривые пятого порядка (квинтики).

С учетом результатов проведенного анализа старшие члены в уравнениях (10) записываются в следующем виде:

$$(i_0^2 + i_1^2)^4 P_3^1(i_0, i_1) + (i_0^2 + i_1^2)^3 P_4^1(i_0, i_1) + (i_0^2 + i_1^2)^2 P_5^1(i_0, i_1) + \dots \\ (i_0^2 + i_1^2)^4 P_3^2(i_0, i_1) + (i_0^2 + i_1^2)^3 P_4^2(i_0, i_1) + (i_0^2 + i_1^2)^2 P_5^2(i_0, i_1) + \dots$$

где  $P_3^1(i_0, i_1)$  и  $P_3^2(i_0, i_1)$  — первого,  $P_4^1(i_0, i_1)$  и  $P_4^2(i_0, i_1)$  — четвертого, а  $P_5^1(i_0, i_1)$  и  $P_5^2(i_0, i_1)$  — пятого порядка однородные многочлены от  $i_0, i_1$ . Можно показать, что кривые девятого порядка  $F_1$  и  $F_2$ , определяемые уравнениями (10), несмотря на наличие множителя  $(i_0^2 + i_1^2)^4$  в выражении членов девятого порядка, проходят через циклические точки всего трижды, к тому же доказываемся, что  $F_1$  и  $F_2$  имеют общие касательные и циклических точках.

Из однородной формы уравнений (10) следует, что все точки  $(i_0, i_1)$ , для которых  $D_{X_A}, D_{Y_A}, D_{x_B}, D_{y_B}, D_{C_1}, D_{C_2}, D$  одновременно равны нулю, будут общими двойными точками для кривых  $F_1$  и  $F_2$ . Попробуем установить максимальное число подобных точек. Они должны быть определены из условия равенства шести ранга расширенной матрицы системы (8). Для этого необходимо и достаточно, чтобы любые два минора седьмого порядка в расширенной матрице

обратились в нуль и в то же время не все общие для них миноры шестого порядка стали нулем. Возьмем, например, определители  $D$  и  $D_{x_A}$ . Соответствующие им кривые  $d$  и  $d_{x_A}$  имеют 16 общих точек, из которых четыре совпадают с циклическими, а еще четыре обращают в нуль все миноры шестого порядка, общие для  $D$  и  $D_{x_A}$ . В итоге число точек, для которых ранг расширенной матрицы—шесть, равно  $16 - 4 - 4 = 8$ . К тому же результату можно прийти, если рассмотреть пересечение любых двух из вышеуказанных кривых. Таким образом, из 81 общей точки кривых  $F_1$  и  $F_2$  32 совпадают с указанными восьмью точками.

Исключая из множества 81 общей точки  $F_1$  и  $F_2$  вышеуказанные 32 точки, а еще 24 точки, совпадающие с циклическими, получим, что максимальное число нециклических общих точек кривых  $F_1$  и  $F_2$ , для которых система (8) имеет единственное решение (ранг расширенной матрицы равен семи), равно 25. Данный вывод полностью подтверждается результатами работы [2].

Когда  $N=4$ , коэффициенты—определители при членах нулевого, первого и второго порядка в уравнениях (10), —обращаются в нуль тождественно, и, следовательно, начало системы координат  ${}^1_0O_1$  является общей тройной точкой для кривых  $F_1$  и  $F_2$ . При  $\lambda_0=0$ ,  $\lambda_1=0$  все определители в (9) равны нулю, и, поэтому, условия (3) нельзя привести к уравнениям (10). В данном случае задача решается следующим образом. Ранг расширенной матрицы системы (8) при  $\lambda_0=0$ ,  $\lambda_1=0$ ,  $N=4$  равен четырем, и, поэтому,  $X_A$ ,  $Y_A$ ,  $P_3$  и  $P_4$  могут быть представлены через  $H$ ,  $x_B$  и  $y_B$  по любым четырем уравнениям этой системы. Таким образом, имеем:

$$\begin{bmatrix} X_A \\ Y_A \\ P_3 \\ P_4 \end{bmatrix} = [K_j] \cdot \begin{bmatrix} H \\ x_B \\ y_B \\ 1 \end{bmatrix},$$

где  $[K_j]$ —квадратная матрица четвертого порядка, элементы которой—определители четвертого порядка, составленные из коэффициентов  $C_{ij}$  и  $\gamma_{ij}$ .

Подставляя эти соотношения в любое из равенств (3) и исключая  $H$ , получим кубическое уравнение относительно  $x_B$  и  $y_B$ . Легко убедиться, что оно есть уравнение кривой круговых точек плоскости  $e$ . В самом деле, для каждой круговой точки имеют место равенства  $\Delta_{\gamma_i} = 0$  ( $i=1, 2, 3, 4$ ), которые после преобразования дают нам условия  $\lambda_0=0$  и  $\lambda_1=0$ . Итак, при  $N=4$  всей кривой круговых точек, фиксированной в плоскости  $e$ , соответствует единственная точка  $O$  плоскости  $\Omega$ .

Если же  $N=5$ , в уравнениях (10) члены нулевого и первого порядка обращаются в нуль, а кривые  $F_1$  и  $F_2$  дважды проходят через начало системы  ${}^1_0O_1$ . При значениях  $\lambda_0=0$ ,  $\lambda_1=0$  ранг расширен-

ной матрицы системы (8) становится равным пяти. В данном случае с помощью любых пяти уравнений системы (8) неизвестные  $X_A, Y_A, H, P_5$  и  $P_6$  можно выразить в виде линейных функций от  $x_B$  и  $y_B$ . После подстановки этих функций в равенства (3) получаем два кубических уравнения относительно  $x_B$  и  $y_B$ . На пересечении соответствующих кубических кривых лежат точки Бурместера. Этот вывод следует из того факта, что систему (9) при  $N=5, \lambda_0=0, \lambda_1=0$  можно преобразовать в систему уравнений  $\Delta q_i=0$  ( $i=1, 2, 3, 4, 5$ ). Таким образом, при  $N=5$  точкам Бурместера плоскости  $e$  в плоскости  $\Omega$  соответствует начало  $O$  системы  $\lambda_0 O \lambda_1$ .

При  $N=6$  в уравнениях (10) отсутствуют свободные члены и кривые  $F_1, F_2$  опять проходят через начало  $O$  системы  $\lambda_0 O \lambda_1$ .

Ранг системы (8) при  $N=6, \lambda_0=0, \lambda_1=0$  возрастает до шести. Если выразить неизвестные  $X_A, Y_A, H, x_B, P_5, P_6$  через  $y_B$  по любым шести уравнениям системы (9) и далее ввести эти линейные функции в уравнения (3), получим систему двух уравнений с одним неизвестным, которая в общем случае несовместна. При  $N>6$  кривые  $F_1$  и  $F_2$  вовсе не проходят через точку  $O$ .

Рассмотрим теперь тот частный случай задачи, когда начало подвижной системы  $xOy$  движется по дуге окружности, т. е.  $X_{O_1}^2 + Y_{O_1}^2 = R_{O_1}^2 = \text{const}$ . Теперь легко видеть, что столбец свободных членов системы (9) получается умножением элементов третьего столбца матрицы коэффициентов на постоянную величину  $R_{O_1}^2$ . В связи с этим свободные члены в уравнениях (8), так же, как и в выражениях определителей  $D_{X_A}, D_{Y_A}, D_H, D_{x_B}, D_{y_B}, D_{P_5}, D_{P_6}$ , обращаются в нуль. Так как при  $\lambda_0=0$  и  $\lambda_1=0$   $D \neq 0$ , то из формул (9) находим, что  $X_A=0, Y_A=0, x_B=0, y_B=0, P_5=0, P_6=0$  и  $H=0$ . Это означает, что начало подвижной системы координат является круговой точкой, а начало  $XOY$  — центром окружности (тривиальный результат).

Разобранный выше случай очень часто встречается при решении задач синтеза механизмов, в частности, при синтезе передаточного четырехзвенника.

Երևան, К. Маркса

ՅՈՒ. Լ. ՍԱՐԿԻՅԱՆ

ՀԱՐՔ ԼՈՒԱՅԻՆ ԴԵՆԱԿԶՈՆԵՐԻ ՔԱՆԱԿՈՒՍԱՅԻՆ ԿՈՏԱՐԿՈՒՄԱՆ  
ՄԵԹՈԴՈՎ ՍԵՆՏԵԶԻ ՏԵՍՈՒԹՅԱՆ ՎԵՐԱԵՐՅԱԼ

Ս. Ս Ր Ո Փ Ո Ւ Մ

Հուզվածում ներկայացված է հարթ պատկերի ամենափոքր քառակուսիների  
իմաստով շրջանագծին մոտեցող կետերի որոշման խնդրի նոր լուծում: Փոխա-

դարձ կտայ է հաստատված լծակալին մեխանիզմների հանրահաշվական սինթեզի հայտնի տեսության և հեղինակի նախկին աշխատանքներում դարձրաշվող ընդհանրացված կինեմատիկական երկրաչափության միջև:

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Артоболевский И. И., Левитский И. И., Черкудинов С. А. Снители плоских механизмов. Физматгиз, М., 1958.
2. Саркисян Ю. Л., Гуага К., Росс В. Кинематическая геометрия в связи с квадратическим приближением заданного движения. «Конструирование и технология машиностроения», № 2, 1973, изд-во «Мир».