

# Итеративный алгоритм построения траектории для манипуляторов избыточной кинематики

В рамках прошлого этапа, в частности, в контексте задачи организации общего рабочего пространства робот - человек был представлен результат адаптации алгоритма FABRIK [1] для решения обратной задачи кинематики (ОЗК) с учетом условий и требований, возникающих при работе с робототехническими системами. Ключевыми особенностями представленного подхода являются ресурсоемкость и проста в реализации, в общем виде алгоритм способен работать с различными кинематическими схемами (несколько рабочих органов, циклы), а так же позволяет получать плавные, естественные движения, что является немаловажным фактором при организации общего рабочего пространства.

В данном разделе представлен алгоритм построения траектории в конфигурационном пространстве по задаваемой траектории в операционном пространстве, основу которого составляет адаптация алгоритма FABRIK.

## Обратная задача кинематики

Рассмотрим случай последовательного манипулятора избыточной кинематики. Положим, что соответствующие однородные преобразования из  $O_{i-1}$  в  $O_i$  систему координат задаются в общем виде в форме:

$${}^{i-1}H_i = {}^{i-1}H_{i_b} \cdot {}^{i_b}H_{i_\theta} \cdot {}^{i_\theta}H_i, \quad (1)$$

где  ${}^{i_b}H_{i_\theta}$  – матрица, определяющая преобразование, связанное с обобщенной координатой  $\theta_i$ , а матрица  ${}^{i-1}H_{i_b}$  и  ${}^{i_\theta}H_i$  – матрицы, задающие преобразования до и после обобщенной координаты. В частности, для в случае задания конфигурации четырьмя параметрами Денавита-Хантенберга матрицы  ${}^{i-1}H_{i_b}$  и  ${}^{i_\theta}H_i$  будут рассчитываться, как:

$${}^{i-1}H_{i_b} = I, \quad (2.1)$$

$${}^{i_\theta}H_i = {}^{i-1}H_{\theta,i} \cdot {}^{\theta,i}H_{d,i} \cdot {}^{d,i}H_{a,i} \cdot {}^{a,i}H_{\alpha,i}. \quad (2.2)$$

В соответствии с предложенным алгоритмом решения ОЗК, так же положим, что определены матрицы, обратные (1):

$${}^iH_{i-1} = {}^iH_{i_\theta} \cdot {}^{i_\theta}H_{i_b} \cdot {}^{i_b}H_{i-1}, \quad (3)$$

позволяя таки образом, при заданных обобщенных координатах, итеративно производить преобразования между различными системами координат от  $O_0$  к  $O_n$  и обратно, где  $n$  – количество обобщенных координат системы.

Для решения ОЗК система координат рабочего органа манипулятора  $O_n$  устанавливается в целевую систему координат –  $O_n^t$ , которая задается соответствующим преобразованием  ${}^0H_n^t$ . Учитывая то, что матрицы, задающие преобразования до и после обобщенной координаты, определяются конструкцией робота, преобразование из  $O_n^t = O_{n,f}$  в  ${}^nH_{n\theta,f}$  однозначно определяется в соответствии с (3). Для определения  ${}^{i_\theta,f}H_{i_b,f}$  выберем такую ближайшую к  $O_{i,f}$  систему координат  $O_k, k < i$ , чье абсолютное положение будет меняться при изменении  $\theta_{i,f}$ , тогда значение такой обобщенной координаты определяется, как:

$$\theta_{i,f} = \text{atan2}({}^{i_\theta,f}y_k, {}^{i_\theta,f}x_k), \quad (4)$$

Таким образом полностью определяется для всех  $\theta_i$ . Затем производится вторая операция, эквивалентная описаной выше, с тем лишь отличием, что для задания  $\theta_i$  выбирается ближайшая система координат из набора получаемых в первой итерации  $O_{k,f}, k > i$ .

## Кинематика скоростей и ускорений

Положем, что траектория в операционном пространстве задается относительно  $O_0$ , как:

$$\mathbf{H}^t = \{H_0^t, H_1^t, \dots, H_j^t, \dots, H_m^t\}. \quad (5)$$

Временной промежуток между соседними точками  $j$  и  $j+1$  обозначим как  $\Delta t$  и будем считать постоянным.

Введем следующие обозначения для кинематических ограничений:

$a_{imax}$  — максимальное ускорение  $i$ -го сочленения,

$\omega_{imax}$  — максимальная угловая скорость  $i$ -го сочленения.

Алгоритм построения траектории можно разбить на два этапа: коррекция решения ОЗК с учетом кинематических ограничений и расчет скоростей и ускорений для  $j$ -ой точки траектории.

Рассмотрим две соседние точки траектории, задаваемые преобразованиями  $H_j^t$  и  $H_{j+1}^t$ . Положем, что манипулятор достиг  $j$ -ой точки траектории. Для определения обобщенных координат в  $j+1$ -ой точке траектории воспользуемся предложенным алгоритмом решения ОЗК. При расчете значений обобщенных координат используется формула (4). Для учета кинематических ограничений для  $i$ -ой обобщенной координаты, предварительно определив направление вращения, рассчитаем время разгона до максимальной скорости при максимально возможном ускорении, как:

$$\Delta \tilde{t}_{j,i} = \frac{\omega_{imax} - \omega_{j,i}}{a_{imax}}, \quad (6)$$

тогда, максимально возможный угол, на который может повернуться  $i$ -ое сочленение с учетом ограничений по скорости и ускорению можно рассчитать, как:

$$\Delta \tilde{\theta}_{j,i_{max}} = a_{imax} \Delta \tilde{t}_{j,i}^2 + \omega_{j,i} \Delta \tilde{t}_{j,i} + \omega_{imax} (\Delta t - \Delta \tilde{t}_{j,i}). \quad (7)$$

Таким образом, значение обобщенной координаты может быть определено по следующей формуле:

$$\theta_{j+1,i} = \begin{cases} \theta_{j+1,i}, & \text{if } \theta_{j+1,i} \leq (\Delta \tilde{\theta}_{j,i_{max}} + \theta_{j,i}) \\ \Delta \tilde{\theta}_{j,i_{max}} + \theta_{j,i}, & \text{else} \end{cases} \quad (8)$$

После решения ОЗК для  $j+1$ -ой точки траектории определим значения ускорения для каждой обобщенной координаты  $a_{j,i}$ . Для этого выделим два следующих возможных режима движения: равноускоренное движение до целевой обобщенной координаты и равноускоренное движение до достижения максимальной угловой скорости и, затем, равномерное движение до целевой обобщенной координаты. Определим пороговое значение целевой обобщенной координаты при котором возможно движение в первом режиме следующим образом:

$$\tilde{\theta}_{j+1,i} = a_{imax} \Delta \tilde{t}_{j,i}^2 + \omega_{j,i} \Delta \tilde{t}_{j,i} + \theta_{j,i}, \quad (9)$$

Тогда в случае, если значение целевой обобщенной координаты превышает пороговое значение, то движение возможно только во втором режиме, а значения обобщенных скорости и ускорения задаются, как:

$$a_{j,i} = a_{imax}, \quad \omega_{j+1,i} = \omega_{imax}, \quad (10)$$

иначе:

$$a_{j,i} = \frac{2(\theta_{j+1,i} - \theta_{j,i} - \omega_{j,i} \Delta t)}{\Delta t^2}, \quad \omega_{j+1,i} = a_{j,i} \Delta t + \omega_{j,i}, \quad (11)$$

Выполняя итеративно описанную выше процедуру для всех соседних точек получаем траекторию в конфигурационном пространстве робота.

На рисунке 1 представлены результаты апробации алгоритма построения траектории, траектория в операционном пространстве представляет собой прямую, на рисунке показаны этапы следования по траектории. Для расчетов использовались средства пакета Matlab/Simulink. Визуализация результатов проводилась средствами r-viz.

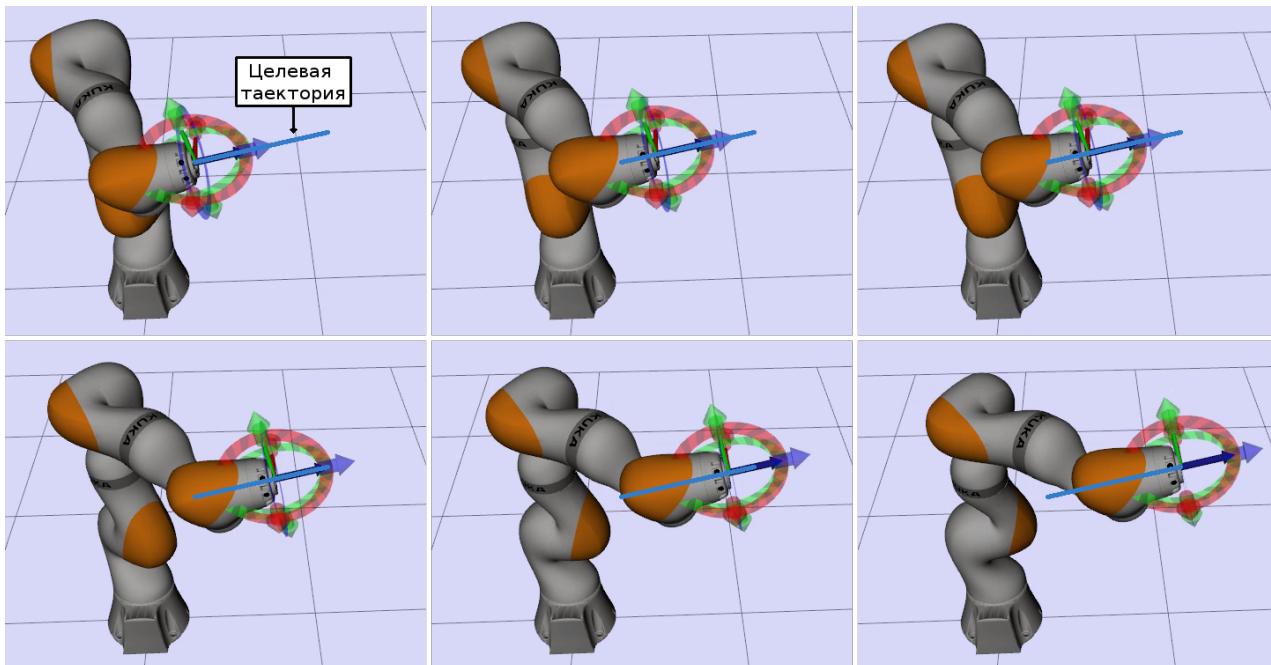


Рисунок 1: Исполнение траектории манипулятором

## Список использованных источников

- [1] Andreas Aristidou and Joan Lasenby. FABRIK: a fast, iterative solver for the inverse kinematics problem. Submitted to Graphical Models, 2010.