

УДК 517.977.1

ОБ А-ОРБИТАЛЬНОЙ ЛИНЕАРИЗАЦИИ ТРЁХМЕРНЫХ АФФИННЫХ СИСТЕМ С ОДНИМ УПРАВЛЕНИЕМ

© 2022 г. Д. А. Фетисов

Рассматривается задача об А-орбитальной линеаризации нелинейных систем, аффинных по управлению. В известных к настоящему времени условиях А-орбитальной линеаризуемости предполагается, что C^∞ -модуль, порождённый векторными полями, соответствующими системе, имеет постоянный ранг. В настоящей работе это предположение не выполнено. Доказывается необходимое и достаточное локальное условие, при котором трёхмерная аффинная система с одним управлением А-орбитально эквивалентна по обратной связи и состоянию линейной управляемой системе, рассматриваемой в окрестности положения равновесия.

DOI: 10.31857/S0374064122040082, EDN: CABTCS

Введение. Задача преобразования нелинейной системы с управлением в линейную управляемую систему (т.е. в линейную систему, удовлетворяющую условию управляемости Р. Калмана) является одной из классических задач теории управления. Первые результаты в этой области были получены для аффинных систем с одним управлением при специальном классе преобразований [1]. Впоследствии эти результаты были обобщены в работах [2, 3].

Напомним [2], что если одну аффинную систему можно преобразовать в другую с использованием гладких невырожденных замен состояния и управления, то такие системы называют *эквивалентными по обратной связи и состоянию*. В случае, если аффинная система эквивалентна по обратной связи и состоянию линейной управляемой системе, то говорят, что эта аффинная система *линеаризуема обратной связью*. Условия линеаризуемости обратной связью [2, 3] для многих систем не выполняются, в связи с чем были предложены многочисленные обобщения этого понятия, позволившие распространить идею линеаризации на более широкие классы систем. Среди таких обобщений выделим приближённую линеаризацию обратной связью [4], линеаризацию обратной связью по выходу [5] и орбитальную линеаризацию [6].

Напомним [6], что две аффинные системы называют *орбитально эквивалентными по обратной связи и состоянию*, если одну из них можно преобразовать в другую с помощью гладких невырожденных замен состояния, управления и независимой переменной, при этом предполагается, что замена независимой переменной не зависит от управления. В случае, если аффинная система орбитально эквивалентна по обратной связи и состоянию линейной управляемой системе, то говорят, что эта аффинная система *орбитально линеаризуема* [6]. Необходимые и достаточные условия орбитальной линеаризуемости для аффинных систем с одним управлением получены в работах [6, 7], а для систем с векторным управлением – в работе [8].

Как оказалось, использование замен независимой переменной, зависящих от управления, позволяет преобразовать в линейную управляемую систему даже системы, не линеаризуемые орбитально [9]. Напомним [10], что две аффинные системы называют *А-орбитально эквивалентными по обратной связи и состоянию*, если одна система преобразуется в другую с использованием гладких невырожденных замен состояния, управления и независимой переменной, причём замены независимой переменной могут зависеть как от состояния, так и от управления. Если аффинная система А-орбитально эквивалентна по обратной связи и состоянию линейной управляемой системе, то говорят, что эта аффинная система *А-орбитально линеаризуема*. Необходимые и достаточные условия А-орбитальной линеаризуемости для систем с одним управлением получены в работах [11, 12], а для систем с векторным управлением – в работе [10]. Все указанные условия найдены на основе построения производного флага кораспределения, ассоциированного с системой. При этом предполагалось, что ранги всех элементов

производного флага постоянны в окрестности рассматриваемой точки. Такое допущение автоматически выводит из рассмотрения положения равновесия аффинной системы.

Вместе с тем, линеаризация системы в окрестности положений равновесия имеет приоритетное значение с точки зрения приложений. В настоящей работе для трёхмерных аффинных систем с одним управлением формулируется и доказывается необходимое и достаточное локальное условие A -орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию линейной управляемой системе, рассматриваемой в окрестности нулевого положения равновесия.

1. Постановка задачи. Рассмотрим систему

$$\dot{x} = f_0(x) + \sum_{j=1}^m f_j(x)u_j, \quad (1)$$

где $x = (x_1, \dots, x_n)^T \in M$ – состояние, $u = (u_1, \dots, u_m)^T \in \mathbb{R}^m$ – управление, $\dot{x} \equiv dx/dt$, M – открытое подмножество в \mathbb{R}^n ,

$$f_j = \sum_{k=1}^n f_{jk} \frac{\partial}{\partial x_k}, \quad f_{jk} \in C^\infty(M), \quad j = \overline{0, m}, \quad k = \overline{1, n},$$

$C^\infty(M)$ – кольцо гладких функций $M \rightarrow \mathbb{R}$. На протяжении всей статьи под *гладкостью* понимается бесконечная дифференцируемость.

Напомним понятие A -орбитальной эквивалентности аффинных систем по обратной связи и состоянию. Для этого рассмотрим наряду с системой (1) систему

$$y' = h_0(y) + \sum_{j=1}^m h_j(y)v_j, \quad (2)$$

где $y = (y_1, \dots, y_n)^T \in P$ – состояние, $v = (v_1, \dots, v_m)^T \in \mathbb{R}^m$ – управление, $y' \equiv dy/d\tau$, P – открытое подмножество в \mathbb{R}^n ,

$$h_j = \sum_{k=1}^n h_{jk} \frac{\partial}{\partial y_k}, \quad h_{jk} \in C^\infty(P), \quad j = \overline{0, m}, \quad k = \overline{1, n}.$$

Говорят [10], что системы (1) и (2) *A -орбитально эквивалентны по обратной связи и состоянию* на множествах M и P , если существует матрица $A = (\alpha_{ij})_{i,j=\overline{0,m}}$, $\alpha_{ij} : M \rightarrow \mathbb{R}$, $i, j = \overline{0, m}$, гладкая и невырожденная на множестве M , и диффеоморфизм $\Phi : M \rightarrow P$ такие, что

$$\begin{pmatrix} h_0 \\ \dots \\ h_m \end{pmatrix} = \Phi_* \left((A^{-1})^T \begin{pmatrix} f_0 \\ \dots \\ f_m \end{pmatrix} \right),$$

где Φ_* – касательное отображение, индуцированное диффеоморфизмом Φ .

Пусть $x_0 \in M$, $y_0 \in P$. Будем говорить, что системы (1) и (2) *A -орбитально эквивалентны по обратной связи и состоянию в паре точек* (x_0, y_0) , если существуют окрестности $U(x_0)$ и $V(y_0)$ точек x_0 и y_0 соответственно такие, что системы (1) и (2) A -орбитально эквивалентны по обратной связи и состоянию на множествах $U(x_0)$ и $V(y_0)$, причём соответствующий диффеоморфизм $\Phi : U(x_0) \rightarrow V(y_0)$ удовлетворяет условию $\Phi(x_0) = y_0$.

Как показано в работе [10], A -орбитальная эквивалентность систем (1) и (2) по обратной связи и состоянию на множествах M и P означает, что система (1) заменой независимой переменной

$$\dot{\tau} = \alpha_{00}(x) + \sum_{j=1}^m \alpha_{0j}(x)u_j,$$

заменой управления

$$v_i = \frac{\alpha_{i0}(x) + \sum_{j=1}^m \alpha_{ij}(x)u_j}{\alpha_{00}(x) + \sum_{j=1}^m \alpha_{0j}(x)u_j}, \quad i = \overline{1, m},$$

и заменой состояния $y = \Phi(x)$ преобразуется на множестве

$$M_{xu} = \left\{ (x, u) : x \in M, \alpha_{00}(x) + \sum_{j=1}^m \alpha_{0j}(x)u_j \neq 0 \right\}$$

в систему (2), ограниченную на множество $M_{yv} = \{(y, v) : y \in P, \Delta(\Phi^{-1}(y), v) \neq 0\}$, где

$$\Delta(x, v) = \begin{vmatrix} 1 & \alpha_{01}(x) & \dots & \alpha_{0m}(x) \\ v_1 & \alpha_{11}(x) & \dots & \alpha_{1m}(x) \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ v_m & \alpha_{m1}(x) & \dots & \alpha_{mm}(x) \end{vmatrix}.$$

Отметим, что известные из работ [2] и [6] понятия эквивалентности и орбитальной эквивалентности аффинных систем по обратной связи и состоянию являются частными случаями А-орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию, а именно: системы (1) и (2) эквивалентны по обратной связи и состоянию, если они А-орбитально эквивалентны по обратной связи и состоянию с матрицей

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 0 & \dots & 0 \\ \alpha_{10} & \alpha_{11} & \dots & \alpha_{1m} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ \alpha_{m0} & \alpha_{m1} & \dots & \alpha_{mm} \end{pmatrix};$$

системы (1) и (2) орбитально эквивалентны по обратной связи и состоянию, если они А-орбитально эквивалентны по обратной связи и состоянию с матрицей

$$A = \begin{pmatrix} \alpha_{00} & 0 & \dots & 0 \\ \alpha_{10} & \alpha_{11} & \dots & \alpha_{1m} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ \alpha_{m0} & \alpha_{m1} & \dots & \alpha_{mm} \end{pmatrix}.$$

Наибольший интерес представляет А-орбитальная эквивалентность по обратной связи и состоянию системы (1) линейной управляемой системе

$$\begin{aligned} (y_1^1)' &= y_2^1, \quad \dots, \quad (y_{\rho_1-1}^1)' = y_{\rho_1}^1, \quad (y_{\rho_1}^1)' = v_1, \\ &\dots \\ (y_1^m)' &= y_2^m, \quad \dots, \quad (y_{\rho_m-1}^m)' = y_{\rho_m}^m, \quad (y_{\rho_m}^m)' = v_m, \end{aligned} \tag{3}$$

где $\rho_1 + \dots + \rho_m = n$, либо системе

$$\begin{aligned} (y^0)' &= 1, \\ (y_1^1)' &= y_2^1, \quad \dots, \quad (y_{\rho_1-1}^1)' = y_{\rho_1}^1, \quad (y_{\rho_1}^1)' = v_1, \\ &\dots \\ (y_1^m)' &= y_2^m, \quad \dots, \quad (y_{\rho_m-1}^m)' = y_{\rho_m}^m, \quad (y_{\rho_m}^m)' = v_m, \end{aligned} \tag{4}$$

где $\rho_1 + \dots + \rho_m = n - 1$, которая становится линейной управляемой системой после перехода к новой независимой переменной y^0 .

Задача нахождения условий A -орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию системы (1) системе (4) в случае $m > 1$ рассматривалась в работе [10], а в случае $m = 1$ – в работе [12]. Различные аспекты задачи об A -орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию системы (1) системе (3) в случае $m = 1$ обсуждались в работах [9, 11]. В работе [9] получена система уравнений в частных производных, решив которую можно найти линеаризующие преобразования. В работе [11] в случае $m = 1$ найдено необходимое и достаточное условие A -орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию системе (3). С использованием этого условия разработан алгоритм построения линеаризующих преобразований, основанный на построении производного флага кораспределения, ассоциированного с системой.

Отметим, что условие и алгоритм из работы [11] применимы лишь к регулярным точкам производного флага, т.е. к таким точкам, в окрестности которых все кораспределения, составляющие производный флаг, имеют постоянный ранг. Это предположение исключает из рассмотрения положения равновесия системы. Вместе с тем, для приложений важны условия A -орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию системе (3) именно в окрестностях положений равновесия.

Целью настоящей работы является нахождение для трёхмерных аффинных систем условий A -орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию линейной управляемой системы, рассматриваемой в окрестности нулевого положения равновесия.

Далее будем рассматривать систему

$$\dot{x} = f_0(x) + f_1(x)u, \quad (5)$$

где $x = (x_1, x_2, x_3)^T \in M$ – состояние, $u \in \mathbb{R}$ – управление, $\dot{x} \equiv dx/dt$, M – открытое подмножество \mathbb{R}^3 ,

$$f_j = \sum_{k=1}^3 f_{jk} \frac{\partial}{\partial x_k}, \quad f_{jk} \in C^\infty(M), \quad j = 0, 1, \quad k = 1, 2, 3.$$

Пусть $x_0 \in M$. Рассмотрим задачу об A -орбитальной эквивалентности системы (5) и системы

$$y'_1 = y_2, \quad y'_2 = y_3, \quad y'_3 = v \quad (6)$$

по обратной связи и состоянию в паре точек $(x_0, 0)$. A -орбитальная эквивалентность систем (5) и (6) по обратной связи и состоянию в паре точек $(x_0, 0)$ означает существование окрестности $U(x_0)$ точки x_0 , окрестности $V(0)$ точки $y = 0$, матрицы $A = (\alpha_{ij})_{i,j=0,1}$, $\alpha_{ij} \in C^\infty(U(x_0))$, $i, j = 0, 1$, невырожденной в $U(x_0)$, и диффеоморфизма $\Phi : U(x_0) \rightarrow V(0)$ таких, что $\Phi(x_0) = 0$, и заменами независимой переменной

$$\dot{\tau} = \alpha_{00}(x) + \alpha_{01}(x)u,$$

управления

$$v = \frac{\alpha_{10}(x) + \alpha_{11}(x)u}{\alpha_{00}(x) + \alpha_{01}(x)u}$$

и состояния $y = \Phi(x)$ система (5) преобразуется на множестве

$$M_{xu} = \{(x, u) : x \in U(x_0), \alpha_{00}(x) + \alpha_{01}(x)u \neq 0\}$$

в линейную управляемую систему (6), ограниченную на множество $M_{yv} = \{(y, v) : y \in V(0), \alpha_{11}(\Phi^{-1}(y)) - \alpha_{01}(\Phi^{-1}(y))v \neq 0\}$.

Отметим, что в окрестности точки $y = 0$ модуль, порождённый векторными полями, соответствующими системе (6), имеет переменный ранг, поэтому рассматриваемая в настоящей работе задача не может быть решена методом, предложенным в статье [11]. Условие орбитальной эквивалентности систем (5) и (6) по обратной связи и состоянию в паре точек $(x_0, 0)$

известно [6], в настоящей работе это условие обобщается на более широкий класс преобразований.

2. Условие линеаризуемости. Будем далее обозначать $C^\infty(M)$ -модуль гладких векторных полей, заданных на множестве M , через $\mathcal{T}(M)$. Пусть $\xi_1, \dots, \xi_k \in \mathcal{T}(M)$. Запись $\mathcal{P} = \text{span} \{ \xi_1, \dots, \xi_k \}$ означает, что

$$\mathcal{P} = \left\{ \xi \in \mathcal{T}(M) : \xi = \sum_{j=1}^k \beta_j \xi_j, \beta_j \in C^\infty(M) \right\},$$

т.е. \mathcal{P} – подмодуль модуля $\mathcal{T}(M)$, порождённый векторными полями ξ_1, \dots, ξ_k . Через $[\xi, \eta]$ обозначаем коммутатор векторных полей $\xi, \eta \in \mathcal{T}(M)$. Используем также обозначения

$$\text{ad}_\xi^0 \eta = \eta, \quad \text{ad}_\xi^{k+1} \eta = [\xi, \text{ad}_\xi^k \eta], \quad k = 0, 1, 2, \dots$$

Поставим в соответствие системе (5) модуль $\mathcal{F} = \text{span} \{ f_0, f_1 \}$. Напомним, что *производным флагом* модуля \mathcal{F} называют последовательность модулей $\mathcal{F}_0 \subset \mathcal{F}_1 \subset \mathcal{F}_2 \subset \dots$, построенную по правилу

$$\mathcal{F}_0 = \mathcal{F}, \quad \mathcal{F}_{k+1} = \mathcal{F}_k + [\mathcal{F}_k, \mathcal{F}_k], \quad k = 0, 1, 2, \dots$$

Будем использовать обозначения $d_k = \dim \mathcal{F}_k(x_0)$, $k = 0, 1, 2, \dots$. Пусть

$$S = \{ x \in \mathbb{R}^3 : \dim \mathcal{F}_1(x) < 3 \}.$$

Известно [6], что если выполнены равенства $d_0 = 1$, $d_1 = 2$, $d_2 = 3$, то S – гладкая двумерная поверхность.

Главным результатом настоящей работы является

Теорема. *Системы (5) и (6) А-орбитально эквивалентны по обратной связи и состоянию в паре точек $(x_0, 0)$ тогда и только тогда, когда выполнены следующие условия:*

1) $d_0 = 1$, $d_1 = 2$, $d_2 = 3$;

2) *существует векторное поле $f \in \mathcal{F}$, касательное к поверхности S и такое, что $f(x_0) \neq 0$.*

Доказательство. Достаточность. Поскольку $f \in \mathcal{F}$, то $f = \beta_0 f_0 + \beta_1 f_1$, где β_0 и β_1 – некоторые гладкие функции. Так как $f(x_0) \neq 0$, то по крайней мере для одного значения индекса $k \in \{0, 1\}$ имеют место соотношения $\beta_k(x_0) \neq 0$, $f_k(x_0) \neq 0$. Не ограничивая общности, считаем, что $k = 1$. Заменяем образующую f_1 модуля \mathcal{F} на образующую f . Очевидно, имеет место равенство

$$\begin{pmatrix} f_0 \\ f \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ \beta_0 & \beta_1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} f_0 \\ f_1 \end{pmatrix},$$

причём матрица

$$\beta = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ \beta_0 & \beta_1 \end{pmatrix}$$

невырождена в точке x_0 , так как $\det \beta(x_0) = \beta_1(x_0) \neq 0$. Следовательно, модуль \mathcal{F} представим в окрестности точки x_0 в виде $\mathcal{F} = \text{span} \{ f_0, f \}$. Отметим, что векторные поля f_0 и f_1 выражаются через векторные поля f_0 и f по формуле

$$\begin{pmatrix} f_0 \\ f_1 \end{pmatrix} = \beta^{-1} \begin{pmatrix} f_0 \\ f \end{pmatrix}. \tag{7}$$

Так как $f(x_0) \neq 0$, то векторное поле f имеет в окрестности точки x_0 два функционально независимых первых интеграла z_1 и z_2 . Дополним z_1 и z_2 функцией z_3 до системы из трёх функций, независимых в окрестности точки x_0 . Отметим, что функции z_1, z_2, z_3 всегда

можно выбрать так, чтобы выполнялись равенства $z_i(x_0) = 0$, $i = 1, 2, 3$. Отображение Φ_1 , задаваемое соотношениями

$$z_1 = z_1(x), \quad z_2 = z_2(x), \quad z_3 = z_3(x),$$

является локальным диффеоморфизмом, при этом имеет место равенство $\Phi_1(x_0) = 0$. Образами векторных полей f и f_0 при касательном отображении Φ_{1*} , индуцированном отображением Φ_1 , являются векторные поля

$$\Phi_{1*}f = \gamma_1 \frac{\partial}{\partial z_1} + \gamma_2 \frac{\partial}{\partial z_2} + \gamma_3 \frac{\partial}{\partial z_3}, \quad \Phi_{1*}f_0 = \gamma_{01} \frac{\partial}{\partial z_1} + \gamma_{02} \frac{\partial}{\partial z_2} + \gamma_{03} \frac{\partial}{\partial z_3},$$

где γ_i , γ_{0i} – некоторые функции, гладкие в окрестности точки $z = 0$, $i = 1, 2, 3$. Поскольку в окрестности точки x_0 выполнены равенства $fz_1 = 0$ и $fz_2 = 0$, то $\gamma_1 = \gamma_2 = 0$ и, следовательно, векторное поле $\Phi_{1*}f$ в окрестности точки $z = 0$ представимо в виде

$$\Phi_{1*}f = \gamma_3 \frac{\partial}{\partial z_3}. \quad (8)$$

Так как $f(x_0) \neq 0$, то $\Phi_{1*}|_{x_0}f(x_0) \neq 0$ и, следовательно, $\gamma_3(0) \neq 0$. Модуль $\Phi_{1*}\mathcal{F}$ в результате принимает вид

$$\Phi_{1*}\mathcal{F} = \text{span} \left\{ \Phi_{1*}f_0, \gamma_3 \frac{\partial}{\partial z_3} \right\} = \text{span} \left\{ \Phi_{1*}f_0, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\},$$

где

$$\Phi_{1*}f_0 = \gamma_{01} \frac{\partial}{\partial z_1} + \gamma_{02} \frac{\partial}{\partial z_2} \text{ mod } \left\{ \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}. \quad (9)$$

Так как $\dim \mathcal{F}(x_0) = 1$, то $\dim \Phi_{1*}|_{x_0}\mathcal{F}(x_0) = 1$ и поэтому $\gamma_{01}(0) = \gamma_{02}(0) = 0$.

Построим модуль $\Phi_{1*}\mathcal{F}_1$. Из сравнения (9) следует, что

$$\begin{aligned} \Phi_{1*}\mathcal{F}_1 &= \text{span} \left\{ \Phi_{1*}f_0, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\} + \text{span} \left\{ \left[\frac{\partial}{\partial z_3}, \gamma_{01} \frac{\partial}{\partial z_1} + \gamma_{02} \frac{\partial}{\partial z_2} \right] \right\} = \\ &= \text{span} \left\{ \Phi_{1*}f_0, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\} + \text{span} \left\{ (\gamma_{01})'_{z_3} \frac{\partial}{\partial z_1} + (\gamma_{02})'_{z_3} \frac{\partial}{\partial z_2} \right\}. \end{aligned}$$

Введём обозначения

$$\gamma_{11} = (\gamma_{01})'_{z_3}, \quad \gamma_{12} = (\gamma_{02})'_{z_3} \quad (10)$$

и перепишем выражение для модуля $\Phi_{1*}\mathcal{F}_1$ в виде

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_1 = \text{span} \left\{ \Phi_{1*}f_0, \gamma_{11} \frac{\partial}{\partial z_1} + \gamma_{12} \frac{\partial}{\partial z_2}, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}. \quad (11)$$

Покажем, что хотя бы для одного номера $j \in \{1, 2\}$ выполнены соотношения $\gamma_{1j}(0) \neq 0$, $(\det \gamma)'_{z_j}(0) \neq 0$, где

$$\gamma = \begin{pmatrix} \gamma_{01} & \gamma_{02} \\ \gamma_{11} & \gamma_{12} \end{pmatrix}.$$

Так как $\dim \mathcal{F}_1(x_0) = 2$, то $\dim \Phi_{1*}|_{x_0}\mathcal{F}_1(x_0) = 2$ и, следовательно, хотя бы одна из функций γ_{11} , γ_{12} отлична от нуля в точке $z = 0$. Не ограничивая общности рассуждений, предположим, что $\gamma_{12}(0) \neq 0$. Это предположение позволяет записать выражение (11) в виде

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_1 = \text{span} \left\{ \Phi_{1*}f_0, \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2}, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}.$$

Из сравнения (9) вытекает, что

$$\Phi_{1*}f_0 = \frac{\det \gamma}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \gamma_{02} \left(\frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2} \right) \text{ mod } \left\{ \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}. \quad (12)$$

В силу определения множества S с учётом сравнения (12) получаем, что $S = \{z \in \mathbb{R}^3 : \det \gamma(z) = 0\}$. Из соотношения (8) вытекает, что векторное поле $\partial/\partial z_3$ является касательным к поверхности S . Отметим, что из равенств $\gamma_{01}(0) = \gamma_{02}(0) = 0$ следует равенство $\det \gamma(0) = 0$. Отсюда заключаем, что $0 \in S$.

Так как функция $(\det \gamma)/\gamma_{12}$ равна нулю на поверхности S и векторное поле $\partial/\partial z_3$ является касательным к S , то на поверхности S имеет место равенство

$$\left(\frac{\det \gamma}{\gamma_{12}} \right)'_{z_3} = 0.$$

Перепишем его в виде

$$\left(\gamma_{01} - \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \gamma_{02} \right)'_{z_3} = 0, \quad z \in S.$$

Учитывая обозначения (10), приходим к равенству

$$\left(\frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \right)'_{z_3} \gamma_{02} = 0, \quad z \in S. \quad (13)$$

Пусть $V(0)$ – окрестность точки $z = 0$, в которой функция γ_{12} не обращается в нуль. Покажем, что $(\gamma_{11}/\gamma_{12})'_{z_3} = 0$ на множестве $S \cap V(0)$. Предположим, что в некоторой точке $z_0 \in S \cap V(0)$ выполнено соотношение $(\gamma_{11}/\gamma_{12})'_{z_3}(z_0) \neq 0$. Вследствие непрерывности функции $(\gamma_{11}/\gamma_{12})'_{z_3}$ это означает, что соотношение $(\gamma_{11}/\gamma_{12})'_{z_3} \neq 0$ выполнено и в некоторой окрестности $W(z_0)$ точки z_0 . Всегда можем считать, что $W(z_0)$ целиком содержится в $V(0)$. В силу соотношения (13) получаем, что на множестве $S \cap W(z_0)$ выполнено равенство $\gamma_{02} = 0$. Так как векторное поле $\partial/\partial z_3$ является касательным к S , то на участке поверхности S , который расположен в $W(z_0)$, имеет место равенство $(\gamma_{02})'_{z_3} = 0$, или, что то же самое, $\gamma_{12} = 0$. Полученное противоречие доказывает, что $(\gamma_{11}/\gamma_{12})'_{z_3} = 0$ на множестве $S \cap V(0)$, в том числе и в точке $z = 0$.

В силу сравнения (12) модуль $\Phi_{1*}\mathcal{F}_2$ имеет вид

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_2 = \Phi_{1*}\mathcal{F}_1 + \text{span} \left\{ \left[\det \gamma \frac{\partial}{\partial z_1}, \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2} \right], \left[\frac{\partial}{\partial z_3}, \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2} \right] \right\}.$$

Поскольку

$$\left[\frac{\partial}{\partial z_3}, \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2} \right] = \left(\frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \right)'_{z_3} \frac{\partial}{\partial z_1},$$

$(\gamma_{11}/\gamma_{12})'_{z_3}(0) = 0$ и $\dim \Phi_{1*}|_{x_0}\mathcal{F}_2(x_0) = 3$, то

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_2 = \Phi_{1*}\mathcal{F}_1 + \text{span} \left\{ \left[\det \gamma \frac{\partial}{\partial z_1}, \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2} \right] \right\}.$$

Введём обозначение

$$\xi = \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2}.$$

Так как

$$\left[\det \gamma \frac{\partial}{\partial z_1}, \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2} \right] = \det \gamma \left[\frac{\partial}{\partial z_1}, \xi \right] - \xi(\det \gamma) \frac{\partial}{\partial z_1},$$

то

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_2 = \Phi_{1*}\mathcal{F}_1 + \text{span} \left\{ \det \gamma \left[\frac{\partial}{\partial z_1}, \xi \right] - \xi(\det \gamma) \frac{\partial}{\partial z_1} \right\}.$$

Поскольку $\dim \Phi_{1*}|_{x_0}\mathcal{F}_2(x_0) = 3$ и $\det \gamma(0) = 0$, то $\xi(\det \gamma)(0) \neq 0$. С учётом вида векторного поля ξ полученный результат означает, что по крайней мере одна из частных производных $(\det \gamma)'_{z_1}$, $(\det \gamma)'_{z_2}$ отлична от нуля в точке $z = 0$. Если $(\det \gamma)'_{z_2}(0) \neq 0$, то требуемое утверждение доказано. Если же $(\det \gamma)'_{z_2}(0) = 0$, то

$$\xi(\det \gamma)(0) = \frac{\gamma_{11}(0)}{\gamma_{12}(0)}(\det \gamma)'_{z_1}(0).$$

Так как $\xi(\det \gamma)(0) \neq 0$, то $\gamma_{11}(0) \neq 0$, $(\det \gamma)'_{z_1}(0) \neq 0$. Таким образом, показано, что существует номер $j \in \{1, 2\}$, для которого выполнены неравенства $\gamma_{1j}(0) \neq 0$, $(\det \gamma)'_{z_j}(0) \neq 0$.

Далее будем предполагать, что имеют место соотношения $\gamma_{12}(0) \neq 0$, $(\det \gamma)'_{z_2}(0) \neq 0$. Тогда, согласно теореме о неявной функции, уравнение $\det \gamma(z) = 0$ разрешимо относительно z_2 в окрестности точки $z = 0$ и может быть записано в этой окрестности в виде $z_2 = \psi(z_1, z_3)$, где ψ – некоторая гладкая функция, удовлетворяющая условию $\psi(0, 0) = 0$. Поскольку функция $z_2 - \psi(z_1, z_3)$ равна нулю на поверхности S и векторное поле $\partial/\partial z_3$ является касательным к S , то на поверхности S имеет место равенство

$$(z_2 - \psi(z_1, z_3))'_{z_3} = 0.$$

Запишем его в виде

$$\psi'_{z_3}(z_1, z_3)|_{z_2=\psi(z_1, z_3)} = 0$$

и заметим, что поскольку функция $\psi'_{z_3}(z_1, z_3)$ не зависит от z_2 , то в окрестности точки $z = 0$ выполнено равенство

$$\psi'_{z_3}(z_1, z_3) = 0.$$

Следовательно, поверхность S в окрестности точки $z = 0$ задаётся уравнением $z_2 = \psi(z_1)$, в котором функция ψ удовлетворяет условию $\psi(0) = 0$. Из доказанного вытекает, что функция $\det \gamma$ в окрестности точки $z = 0$ представима в виде $\det \gamma(z) = (z_2 - \psi(z_1))C(z)$, где $C(z)$ – некоторая гладкая функция. Из соотношения $(\det \gamma)'_{z_2}(0) \neq 0$ вытекает, что $C(0) \neq 0$. Отсюда следует, что модуль $\Phi_{1*}\mathcal{F}_1$ в окрестности точки $z = 0$ имеет вид

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_1 = \text{span} \left\{ (z_2 - \psi(z_1)) \frac{\partial}{\partial z_1}, \frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2}, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}.$$

Как показано выше, на участке поверхности S , расположенном в некоторой окрестности точки $z = 0$, имеет место равенство $(\gamma_{11}/\gamma_{12})'_{z_3} = 0$, поэтому в окрестности точки $z = 0$ функция $(\gamma_{11}/\gamma_{12})'_{z_3}$ представима в виде

$$\left(\frac{\gamma_{11}}{\gamma_{12}} \right)'_{z_3} = (z_2 - \psi(z_1))B(z),$$

где $B(z)$ – некоторая функция, гладкая в окрестности точки $z = 0$. Интегрируя полученное равенство по переменной z_3 , находим

$$\frac{\gamma_{11}(z)}{\gamma_{12}(z)} = (z_2 - \psi(z_1))D(z) + \varphi(z_1, z_2), \tag{14}$$

где $D(z)$, $\varphi(z_1, z_2)$ – некоторые гладкие функции. Модуль $\Phi_{1*}\mathcal{F}_1$, таким образом, принимает вид

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_1 = \text{span} \left\{ (z_2 - \psi(z_1)) \frac{\partial}{\partial z_1}, ((z_2 - \psi(z_1))D(z) + \varphi(z_1, z_2)) \frac{\partial}{\partial z_1} + \frac{\partial}{\partial z_2}, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}.$$

Вычитая из второй образующей первую образующую, умноженную на $D(z)$, получаем

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_1 = \text{span} \left\{ (z_2 - \psi(z_1)) \frac{\partial}{\partial z_1}, \frac{\partial}{\partial z_2} + \varphi(z_1, z_2) \frac{\partial}{\partial z_1}, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}.$$

Из сравнения (12) и равенства (14) вытекает, что

$$\Phi_{1*}f_0 = (z_2 - \psi(z_1))\tilde{\varepsilon}_{00} \frac{\partial}{\partial z_1} \text{ mod } \left\{ \frac{\partial}{\partial z_2} + \varphi(z_1, z_2) \frac{\partial}{\partial z_1}, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\},$$

где

$$\tilde{\varepsilon}_{00} = \frac{C}{\gamma_{12}} + \gamma_{02}D.$$

Так как $C(0) \neq 0$ и $\gamma_{02}(0) = 0$, то $\tilde{\varepsilon}_{00}(0) \neq 0$.

Выпрямляя векторное поле $\partial/\partial z_2 + \varphi(z_1, z_2)\partial/\partial z_1$, оставляя для упрощения записи прежние обозначения z_1, z_2, z_3 для переменных состояния и опуская специальное обозначение для выпрямляющего диффеоморфизма, представим модуль $\Phi_{1*}\mathcal{F}_1$ в виде

$$\Phi_{1*}\mathcal{F}_1 = \text{span} \left\{ (z_2 - \hat{\psi}(z_1)) \frac{\partial}{\partial z_1}, \frac{\partial}{\partial z_2}, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}, \tag{15}$$

где $\hat{\psi}(z_1)$ – гладкая функция, удовлетворяющая условию $\hat{\psi}(0) = 0$,

$$\Phi_{1*}f_0 = (z_2 - \hat{\psi}(z_1))\hat{\varepsilon}_{00} \frac{\partial}{\partial z_1} \text{ mod } \left\{ \frac{\partial}{\partial z_2}, \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}, \tag{16}$$

$\hat{\varepsilon}_{00}$ – гладкая функция такая, что $\hat{\varepsilon}_{00}(0) \neq 0$.

Рассмотрим диффеоморфизм Φ_2 , задаваемый равенствами

$$\bar{y}_1 = z_1, \quad \bar{y}_2 = z_2 - \hat{\psi}(z_1), \quad \bar{y}_3 = z_3.$$

Отметим, что поскольку $\hat{\psi}(0) = 0$, то $\Phi_2(0) = 0$. Установим образы при отображении Φ_{2*} векторных полей, порождающих, согласно равенству (15), модуль $\Phi_{1*}\mathcal{F}_1$. Обозначим через Φ_{12} композицию диффеоморфизмов Φ_1 и Φ_2 , т.е. $\Phi_{12} = \Phi_2 \circ \Phi_1$. Матрица Якоби отображения Φ_2 имеет вид

$$\frac{\partial \Phi_2}{\partial z} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -\hat{\psi}' & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}.$$

Следовательно,

$$\Phi_{2*} \left(\frac{\partial}{\partial z_1} \right) = -\hat{\psi}'(\bar{y}_1) \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2} + \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1}, \quad \Phi_{2*} \left(\frac{\partial}{\partial z_2} \right) = \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2}, \quad \Phi_{2*} \left(\frac{\partial}{\partial z_3} \right) = \frac{\partial}{\partial \bar{y}_3}.$$

Так как

$$\Phi_{2*} \left((z_2 - \hat{\psi}(z_1)) \frac{\partial}{\partial z_1} \right) = \bar{y}_2 \left(-\hat{\psi}'(\bar{y}_1) \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2} + \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} \right) = \bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} \text{ mod } \left\{ \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2} \right\}, \tag{17}$$

то модуль $\Phi_{12*}\mathcal{F}_1$ принимает вид

$$\Phi_{12*}\mathcal{F}_1 = \text{span} \left\{ \bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1}, \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2}, \frac{\partial}{\partial \bar{y}_3} \right\}.$$

Из сравнений (16) и (17) следует, что

$$\Phi_{12*}f_0 = \bar{\varepsilon}_{00}\bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} \text{ mod } \left\{ \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2}, \frac{\partial}{\partial \bar{y}_3} \right\},$$

где $\bar{\varepsilon}_{00}$ – гладкая функция, удовлетворяющая условию $\bar{\varepsilon}_{00}(0) \neq 0$. Отсюда, в свою очередь, вытекает сравнение

$$\Phi_{12*}f_0 = \bar{\varepsilon}_{00} \left(\bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} + \mu \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2} \right) \bmod \left\{ \frac{\partial}{\partial \bar{y}_3} \right\}, \tag{18}$$

в котором μ – некоторая гладкая функция. Из доказанного следует также равенство

$$\Phi_{12*}f = \bar{\varepsilon}_{11} \frac{\partial}{\partial \bar{y}_3}, \tag{19}$$

где $\bar{\varepsilon}_{11}$ – гладкая функция, удовлетворяющая условию $\bar{\varepsilon}_{11}(0) \neq 0$.

Поскольку $\bar{\varepsilon}_{00}(0) \neq 0$ и $\bar{\varepsilon}_{11}(0) \neq 0$, то из равенства $\Phi_{12*}\mathcal{F}_0 = \text{span} \{ \Phi_{12*}f_0, \Phi_{12*}f \}$ вытекает соотношение

$$\Phi_{12*}\mathcal{F}_0 = \text{span} \left\{ \bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} + \mu \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2}, \frac{\partial}{\partial \bar{y}_3} \right\}. \tag{20}$$

Из условия $\dim \Phi_{12*}|_{x_0}\mathcal{F}_0(x_0) = 1$ следует, что $\mu(0) = 0$.

Покажем, что $\mu'_{\bar{y}_3}(0) \neq 0$. Действительно, модуль $\Phi_{12*}\mathcal{F}_1$ представим в виде

$$\Phi_{12*}\mathcal{F}_1 = \Phi_{12*}\mathcal{F}_0 + \text{span} \left\{ \left[\frac{\partial}{\partial \bar{y}_3}, \bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} + \mu \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2} \right] \right\}.$$

Из равенств

$$\left[\frac{\partial}{\partial \bar{y}_3}, \bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} + \mu \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2} \right] = \mu'_{\bar{y}_3} \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2}$$

и $\dim \Phi_{12*}|_{x_0}\mathcal{F}_1(x_0) = 2$ вытекает, что $\mu'_{\bar{y}_3}(0) \neq 0$.

Рассмотрим диффеоморфизм Φ_3 , задаваемый равенствами

$$y_1 = \bar{y}_1, \quad y_2 = \bar{y}_2, \quad y_3 = \mu(\bar{y}).$$

Так как $\mu(0) = 0$, то $\Phi_3(0) = 0$. Найдём образы при отображении Φ_{3*} векторных полей, порождающих модуль $\Phi_{12*}\mathcal{F}_0$. Пусть Φ – композиция диффеоморфизмов Φ_{12} и Φ_3 , т.е. $\Phi = \Phi_3 \circ \Phi_{12}$. Матрица Якоби отображения Φ_3 имеет вид

$$\frac{\partial \Phi_3}{\partial \bar{y}} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ \mu'_{\bar{y}_1} & \mu'_{\bar{y}_2} & \mu'_{\bar{y}_3} \end{pmatrix}.$$

Следовательно,

$$\Phi_{3*} \left(\frac{\partial}{\partial \bar{y}_i} \right) = \frac{\partial}{\partial y_i} + \mu'_{\bar{y}_i}(\Phi_3^{-1}(y)) \frac{\partial}{\partial y_3}, \quad i = 1, 2, \quad \Phi_{3*} \left(\frac{\partial}{\partial \bar{y}_3} \right) = \mu'_{\bar{y}_3}(\Phi_3^{-1}(y)) \frac{\partial}{\partial y_3}.$$

Поскольку

$$\Phi_{3*} \left(\bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} + \mu \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2} \right) = y_2 \left(\frac{\partial}{\partial y_1} + \mu'_{\bar{y}_1}(\Phi_3^{-1}(y)) \frac{\partial}{\partial y_3} \right) + \mu(\Phi_3^{-1}(y)) \left(\frac{\partial}{\partial y_2} + \mu'_{\bar{y}_2}(\Phi_3^{-1}(y)) \frac{\partial}{\partial y_3} \right),$$

то в силу равенства $\mu(\Phi_3^{-1}(y)) = y_3$ будем иметь

$$\Phi_* \left(\bar{y}_2 \frac{\partial}{\partial \bar{y}_1} + \mu \frac{\partial}{\partial \bar{y}_2} \right) = y_2 \frac{\partial}{\partial y_1} + y_3 \frac{\partial}{\partial y_2} \bmod \left\{ \frac{\partial}{\partial y_3} \right\}.$$

В силу соотношения (20) и того, что $\mu'_{\bar{y}_3}(0) \neq 0$, получаем

$$\Phi_*\mathcal{F}_0 = \text{span} \left\{ y_2 \frac{\partial}{\partial y_1} + y_3 \frac{\partial}{\partial y_2}, \frac{\partial}{\partial y_3} \right\}.$$

Из равенства (19) вытекает, что

$$\Phi_* f = \varepsilon_{11} \frac{\partial}{\partial y_3},$$

а из сравнения (18) – равенство

$$\Phi_* f_0 = \varepsilon_{00} \left(y_2 \frac{\partial}{\partial y_1} + y_3 \frac{\partial}{\partial y_2} \right) + \varepsilon_{01} \frac{\partial}{\partial y_3},$$

в котором ε_{00} , ε_{01} , ε_{11} – гладкие функции, удовлетворяющие условиям $\varepsilon_{00}(0) \neq 0$, $\varepsilon_{11}(0) \neq 0$.

Таким образом, установлено, что

$$\begin{pmatrix} \Phi_* f_0 \\ \Phi_* f \end{pmatrix} = \varepsilon(y) \begin{pmatrix} y_2 \frac{\partial}{\partial y_1} + y_3 \frac{\partial}{\partial y_2} \\ \frac{\partial}{\partial y_3} \end{pmatrix},$$

где

$$\varepsilon = \begin{pmatrix} \varepsilon_{00} & \varepsilon_{01} \\ 0 & \varepsilon_{11} \end{pmatrix}.$$

Так как $\varepsilon_{00}(0) \neq 0$, $\varepsilon_{11}(0) \neq 0$, то $\det \varepsilon(0) \neq 0$. Используя формулу (7), окончательно приходим к представлению

$$\begin{pmatrix} \Phi_* f_0 \\ \Phi_* f_1 \end{pmatrix} = \beta^{-1}(\Phi^{-1}(y))\varepsilon(y) \begin{pmatrix} y_2 \frac{\partial}{\partial y_1} + y_3 \frac{\partial}{\partial y_2} \\ \frac{\partial}{\partial y_3} \end{pmatrix}. \tag{21}$$

Введём в рассмотрение матрицу $\tilde{A} = (\tilde{\alpha}_{ij})_{i,j=0,1}$ по формуле $\tilde{A}(y) = \beta^{-1}(\Phi^{-1}(y))\varepsilon(y)$. Поскольку обе матрицы в правой части этого равенства невырождены в точке $y = 0$, то и матрица $\tilde{A}(y)$ невырождена в точке $y = 0$. Из представления (21) вытекает, что диффеоморфизм Φ преобразует в некоторой окрестности $U(x_0)$ точки x_0 систему (5) в систему

$$\dot{y}_1 = \tilde{\alpha}_{00}(y)y_2 + \tilde{\alpha}_{10}(y)y_2u, \quad \dot{y}_2 = \tilde{\alpha}_{00}(y)y_3 + \tilde{\alpha}_{10}(y)y_3u, \quad \dot{y}_3 = \tilde{\alpha}_{01}(y) + \tilde{\alpha}_{11}(y)u. \tag{22}$$

Несложно видеть, что замена независимой переменной

$$\dot{\tau} = \tilde{\alpha}_{00}(y) + \tilde{\alpha}_{10}(y)u$$

и замена управления

$$v = \frac{\tilde{\alpha}_{01}(y) + \tilde{\alpha}_{11}(y)u}{\tilde{\alpha}_{00}(y) + \tilde{\alpha}_{10}(y)u}$$

преобразуют систему (22) на множестве $M_{yu} = \{(y, u) : y \in \Phi(U(x_0)), \tilde{\alpha}_{00}(y) + \tilde{\alpha}_{10}(y)u \neq 0\}$ в линейную управляемую систему (6), ограниченную на множество

$$M_{yv} = \{(y, v) : y \in \Phi(U(x_0)), \tilde{\alpha}_{11}(y) - \tilde{\alpha}_{10}(y)v \neq 0\}.$$

Отметим, что матрица A из определения А-орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию связана с матрицей \tilde{A} соотношением $A(x) = \tilde{A}^T(\Phi(x))$.

Необходимость. Пусть системы (5) и (6) А-орбитально эквивалентны в паре точек $(x_0, 0)$. Системе (6) соответствуют векторные поля

$$h_0 = y_2 \frac{\partial}{\partial y_1} + y_3 \frac{\partial}{\partial y_2}, \quad h_1 = \frac{\partial}{\partial y_3},$$

порождающие модуль $\mathcal{H} = \text{span}\{h_0, h_1\}$. A -орбитальная эквивалентность систем (5) и (6) в паре точек $(x_0, 0)$ означает, что существуют окрестности $U(x_0)$ и $V(0)$, матрица $A = (\alpha_{ij})_{i,j=0,1}$, $\alpha_{ij} \in C^\infty(U(x_0))$, $i, j = 0, 1$, невырожденная в $U(x_0)$, и диффеоморфизм $\Phi : U(x_0) \rightarrow V(0)$, удовлетворяющие условиям $\Phi(x_0) = 0$ и

$$\begin{pmatrix} h_0 \\ h_1 \end{pmatrix} = \Phi_* \left((A^{-1})^T \begin{pmatrix} f_0 \\ f_1 \end{pmatrix} \right).$$

Из последнего равенства следует представление

$$\Phi_* \begin{pmatrix} f_0 \\ f_1 \end{pmatrix} = A^T(\Phi^{-1}(y)) \begin{pmatrix} h_0 \\ h_1 \end{pmatrix},$$

означающее, что заменой переменных $y = \Phi(x)$ система (5) преобразуется в систему $\dot{y} = g_0(y) + g_1(y)u$, где

$$g_0 = \alpha_{00}(\Phi^{-1}(y))h_0 + \alpha_{10}(\Phi^{-1}(y))h_1, \quad g_1 = \alpha_{01}(\Phi^{-1}(y))h_0 + \alpha_{11}(\Phi^{-1}(y))h_1.$$

Так как матрица $A(x)$ невырождена при $x \in U(x_0)$, то матрица $A^T(\Phi^{-1}(y))$ невырождена при $y \in V(0)$. Поэтому в окрестности точки $y = 0$ модуль, порождённый векторными полями g_0 и g_1 , совпадает с модулем \mathcal{H} . Таким образом, $\Phi_*\mathcal{F} = \mathcal{H}$. Построение производного флага модуля \mathcal{H} даёт следующий результат:

$$\mathcal{H}_0 = \mathcal{H}, \quad \mathcal{H}_1 = \text{span} \left\{ y_2 \frac{\partial}{\partial y_1}, \frac{\partial}{\partial y_2}, \frac{\partial}{\partial y_3} \right\}, \quad \mathcal{H}_2 = \left\{ \frac{\partial}{\partial y_1}, \frac{\partial}{\partial y_2}, \frac{\partial}{\partial y_3} \right\}.$$

Нетрудно видеть, что $\dim \mathcal{H}_0(0) = 1$, $\dim \mathcal{H}_1(0) = 2$, $\dim \mathcal{H}_2(0) = 3$. Отсюда вытекает, что имеют место равенства $d_0 = 1$, $d_1 = 2$, $d_2 = 3$.

Множество $S_y = \{y \in \mathbb{R}^3 : \dim \mathcal{H}_1(y) < 3\}$, очевидно, принимает вид $S_y = \{y \in \mathbb{R}^3 : y_2 = 0\}$. Поскольку $h_1 y_2 = 0$, то векторное поле $h_1 \in \mathcal{H}$ является касательным к поверхности S_y . Из доказанного следует, что в качестве векторного поля f из условия теоремы может быть взято векторное поле $\Phi_*^{-1}h_1$.

3. Алгоритм линеаризации. Из доказательства достаточности теоремы вытекает следующий алгоритм преобразования системы (5) в систему (6).

Построим производный флаг модуля $\mathcal{F} = \text{span}\{f_0, f_1\}$, т.е. найдём модули \mathcal{F}_0 , \mathcal{F}_1 и \mathcal{F}_2 . Вычислим размерности $d_k = \dim \mathcal{F}_k(x_0)$, $k = 0, 1, 2$, и проверим выполнение равенств $d_0 = 1$, $d_1 = 2$, $d_2 = 3$. Построим множество $S = \{x \in \mathbb{R}^3 : \dim \mathcal{F}_1(x) < 3\}$ и найдём векторное поле $f \in \mathcal{F}$, касательное к S и отличное от нуля в точке x_0 .

Определим независимые первые интегралы z_1 и z_2 векторного поля f в окрестности точки x_0 . Дополним z_1 и z_2 функцией z_3 до системы функций, независимых в окрестности точки x_0 . Выберем все функции z_i такими, чтобы выполнялись равенства $z_i(x_0) = 0$, $i = 1, 2, 3$. Обозначим через Φ_1 диффеоморфизм, задаваемый системой функций

$$z_1 = z_1(x), \quad z_2 = z_2(x), \quad z_3 = z_3(x).$$

Из равенства $d_0 = 1$ следует, что найдётся номер $k \in \{0, 1\}$ такой, что $f_k(x_0) \neq 0$. Найдём образ векторного поля f_{1-k} при отображении Φ_{1*} :

$$\Phi_{1*}f_{1-k} = \gamma_{01} \frac{\partial}{\partial z_1} + \gamma_{02} \frac{\partial}{\partial z_2} \pmod{\left\{ \frac{\partial}{\partial z_3} \right\}},$$

положим $\gamma_{11} = (\gamma_{01})'_{z_3}$, $\gamma_{12} = (\gamma_{02})'_{z_3}$ и обозначим $\gamma = (\gamma_{ij})_{i=0,1;j=1,2}$. Как показано в доказательстве теоремы, хотя бы для одного номера $j \in \{1, 2\}$ выполнены соотношения $\gamma_{1j}(0) \neq 0$, $(\det \gamma)'_{z_j}(0) \neq 0$. В дальнейших рассуждениях будем предполагать, что $j = 2$. Тогда уравнение

$\det \gamma(z) = 0$ в окрестности точки $z = 0$ разрешимо относительно z_2 . Как показано в доказательстве теоремы, при этом получается соотношение вида $z_2 = \psi(z_1)$, где ψ – некоторая гладкая функция.

В доказательстве теоремы показано, что существуют гладкие функции $D(z)$ и $\varphi(z_1, z_2)$, для которых имеет место равенство (14). Пусть $\bar{z}_1 = \sigma(z_1, z_2)$, $\bar{z}_2 = z_2$, $\bar{z}_3 = z_3$ – диффеоморфизм, выпрямляющий векторное поле $\partial/\partial z_2 + \varphi(z_1, z_2)\partial/\partial z_1$. Положим

$$y_1 = \sigma(z_1(x), z_2(x)), \quad y_2 = z_2(x) - \psi(z_1(x)).$$

Вычислим производную \dot{y}_1 функции y_1 в силу системы (5) и разделим её на y_2 . В результате получим соотношение вида

$$\frac{\dot{y}_1}{y_2} = \alpha_{00}(x) + \alpha_{01}(x)u,$$

в котором α_{00} и α_{01} – некоторые функции, являющиеся, как показано в доказательстве теоремы, гладкими в окрестности точки x_0 . Вычислим производную \dot{y}_2 функции y_2 в силу системы (5) и положим

$$y_3 = \frac{\dot{y}_2}{\alpha_{00}(x) + \alpha_{01}(x)u}.$$

Как показано в доказательстве теоремы, функция y_3 зависит только от состояния x и является гладкой в окрестности точки x_0 . Наконец, вычислим производную функции y_3 в силу системы (5):

$$\dot{y}_3 = \alpha_{10}(x) + \alpha_{11}(x)u.$$

Функции y_1 , y_2 и y_3 задают линеаризующий диффеоморфизм Φ в пространстве состояний, а функции α_{ij} , $i, j = 0, 1$, – матрицу A , которая определяет линеаризующие замены управления и независимой переменной.

4. Пример. Покажем, что система

$$\dot{x}_1 = u, \quad \dot{x}^2 = x_3 + x_1^3 + (2x_1 - x_2x_3 - x_1^3x_2)u, \quad \dot{x}_3 = x_1 - (x_1x_2 + 3x_1^2)u \tag{23}$$

А-орбитально эквивалентна системе (6) в паре точек $(0, 0)$ и построим линеаризующие преобразования. Отметим, что точка $x = 0$ является положением равновесия системы (23).

Системе (23) соответствуют векторные поля

$$f_0 = (x_3 + x_1^3)\frac{\partial}{\partial x_2} + x_1\frac{\partial}{\partial x_3}, \quad f_1 = \frac{\partial}{\partial x_1} + (2x_1 - x_2x_3 - x_1^3x_2)\frac{\partial}{\partial x_2} - (x_1x_2 + 3x_1^2)\frac{\partial}{\partial x_3}$$

и модуль $\mathcal{F} = \text{span}\{f_0, f_1\}$. Построим производный флаг модуля \mathcal{F} . По определению $\mathcal{F}_0 = \mathcal{F}$. Очевидно, что $\dim \mathcal{F}_0(0) = 1$. Вычисления показывают, что векторное поле $\text{ad}_{f_0}f_1$ имеет вид

$$\text{ad}_{f_0}f_1 = -(x_3 + x_1^3)^2\frac{\partial}{\partial x_2} - (1 + x_1x_3 + x_1^4)\frac{\partial}{\partial x_3}.$$

Так как $\text{ad}_{f_0}f_1 \notin \mathcal{F}_0$, то $\mathcal{F}_1 = \text{span}\{f_0, f_1, \text{ad}_{f_0}f_1\}$. Нетрудно проверить, что $\dim \mathcal{F}_1(0) = 2$. Векторные поля $\text{ad}_{f_0}^2f_1$ и $[f_1, \text{ad}_{f_0}f_1]$ имеют вид

$$\text{ad}_{f_0}^2f_1 = (1 - x_1x_3 - x_1^4)\frac{\partial}{\partial x_2} - x_1^2\frac{\partial}{\partial x_3},$$

$$[f_1, \text{ad}_{f_0}f_1] = (-x_2 + x_1x_2x_3 + x_1^4x_2 - (x_3 + x_1^3)^3)\frac{\partial}{\partial x_2} + (-x_3 - x_1^3 + x_1^2x_2 - x_1(x_3 + x_1^3)^2)\frac{\partial}{\partial x_3}.$$

Непосредственная проверка показывает, что $\text{ad}_{f_0}^2f_1 \notin \mathcal{F}_1$ и

$$[f_1, \text{ad}_{f_0}f_1] = -x_2\text{ad}_{f_0}^2f_1 + (x_3 + x_1^3)\text{ad}_{f_0}f_1.$$

Следовательно, $\mathcal{F}_2 = \text{span}\{f_0, f_1, \text{ad}_{f_0}f_1, \text{ad}_{f_0}^2f_1\}$. Нетрудно убедиться, что $\dim \mathcal{F}_2(0) = 3$. Таким образом, условие 1) теоремы выполнено.

Построим множество S . Чтобы найти множество точек x , в которых $\dim \mathcal{F}_1(x) < 3$, приравняем к нулю определитель, столбцами которого являются столбцы координат векторных полей $f_0, f_1, \text{ad}_{f_0}f_1$. В результате получим уравнение

$$\begin{vmatrix} 0 & 1 & 0 \\ x_3 + x_1^3 & 2x_1 & 0 \\ x_1 & -3x_1^2 & -1 \end{vmatrix} = 0,$$

или $x_3 + x_1^3 = 0$. Следовательно, $S = \{x \in \mathbb{R}^3 : x_3 + x_1^3 = 0\}$. Проверим, найдётся ли в модуле \mathcal{F} векторное поле f , отличное от нуля в точке $x = 0$ и касательное к поверхности S . Будем искать поле f в виде $f = \beta_0 f_0 + \beta_1 f_1$, где функции β_0, β_1 необходимо найти. В силу условия $f(x_3 + x_1^3) = 0, x \in S$, получаем равенство $\beta_0 f_0(x_3 + x_1^3) + \beta_1 f_1(x_3 + x_1^3) = 0, x \in S$, которое приводит к соотношению $\beta_0 x_1 - \beta_1 x_1 x_2 = 0, x \in S$. Найденное соотношение превращается в тождество (выполненное не только на поверхности S , но и всюду в \mathbb{R}^3), если положить, например, $\beta_0 = x_2, \beta_1 = 1$. Отсюда следует, что в качестве векторного поля f можно взять поле

$$f = x_2 f_0 + f_1 = \frac{\partial}{\partial x_1} + 2x_1 \frac{\partial}{\partial x_2} - 3x_1^2 \frac{\partial}{\partial x_3}.$$

Двумя независимыми первыми интегралами векторного поля f являются, например, функции $z_1 = x_2 - x_1^2$ и $z_2 = x_3 + x_1^3$. Дополним z_1 и z_2 функцией $z_3 = x_1$ до системы из трёх независимых функций и рассмотрим диффеоморфизм Φ_1 , задаваемый равенствами

$$z_1 = x_2 - x_1^2, \quad z_2 = x_3 + x_1^3, \quad z_3 = x_1.$$

Поскольку $f_1(0) \neq 0$, то необходимо найти образ векторного поля f_0 при касательном отображении Φ_{1*} . Так как матрица Якоби отображения Φ_1 имеет вид

$$\frac{\partial \Phi_1}{\partial x} = \begin{pmatrix} -2x_1 & 1 & 0 \\ 3x_1^2 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix},$$

то

$$\Phi_{1*}f_0 = z_2 \frac{\partial}{\partial z_1} + z_3 \frac{\partial}{\partial z_2}.$$

Из полученного представления вытекает, что $\gamma_{01} = z_2, \gamma_{02} = z_3$. Следовательно, $\gamma_{11} = 0, \gamma_{12} = 1$ и $\det \gamma(z) = z_2$. Равенство $\det \gamma(z) = 0$ эквивалентно соотношению $z_2 = 0$. Следовательно, $\psi(z_1) = 0$. Представление (14) выполнено с $D(z) = 0, \varphi(z_1, z_2) = 0$. Так как $\varphi = 0$, то диффеоморфизм, выпрямляющий векторное поле $\partial/\partial z_2 + \varphi(z_1, z_2)\partial/\partial z_1$, является тождественным отображением. Первые два соотношения, задающие линейризирующую замену состояния, имеют, таким образом, вид $y_1 = z_1(x), y_2 = z_2(x)$ или, что то же самое, $y_1 = x_2 - x_1^2, y_2 = x_3 + x_1^3$.

Чтобы завершить нахождение линейризирующих преобразований, осталось найти функцию y_3 и матрицу A . Вычисления показывают, что производная функции y_1 в силу системы (23) имеет вид $\dot{y}_1 = x_3 + x_1^3 - x_2(x_3 + x_1^3)u$. Следовательно, $\dot{y}_1/y_2 = 1 - x_2u$. Отсюда вытекает, что $\alpha_{00} = 1, \alpha_{01} = -x_2$ и

$$y_3 = \frac{\dot{y}_2}{1 - x_2u} = \frac{x_1 - x_1 x_2 u}{1 - x_2u} = x_1.$$

Так как производной функции y_3 в силу системы (23) будет $\dot{y}_3 = u$, то $\alpha_{10} = 0, \alpha_{11} = 1$.

Таким образом, линейризирующая замена состояния в системе (23) задаётся равенствами

$$y_1 = x_2 - x_1^2, \quad y_2 = x_3 + x_1^3, \quad y_3 = x_1, \quad (24)$$

а матрица A , определяющая линеаризующие замены управления и независимой переменной, имеет вид

$$A = \begin{pmatrix} 1 & -x_2 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}.$$

Нетрудно проверить, что заменой состояния (24), заменой управления $v = u/(1 - x_2u)$ и заменой независимой переменной $\dot{t} = 1 - x_2u$ система (23) преобразуется на множестве

$$M_{xu} = \{(x, u) : x \in \mathbb{R}^3, 1 - x_2u \neq 0\}$$

в линейную управляемую систему (6), ограниченную на множество

$$M_{yv} = \{(y, v) : y \in \mathbb{R}^3, 1 + (y_1 + y_3^2)v \neq 0\}.$$

В заключение отметим, что поскольку $f_1(x_3 + x_1^3) = -x_1x_2$, то векторное поле f_1 не является касательным к поверхности S . Следовательно [6], системы (23) и (6) не являются орбитально эквивалентными по обратной связи и состоянию в паре точек $(0, 0)$. Таким образом, применение замен независимой переменной, зависящих от управления, позволило линеаризовать систему, не линеаризуемую орбитально.

Заключение. Для трёхмерных аффинных систем в работе получено необходимое и достаточное локальное условие A -орбитальной эквивалентности по обратной связи и состоянию линейной управляемой системе, рассматриваемой в окрестности положения равновесия. Найденное условие позволяет распространить результаты в области A -орбитальной линеаризации на случай, когда векторные поля, соответствующие системе, порождают C^∞ -модуль переменного ранга. Предложен алгоритм A -орбитальной линеаризации, с помощью которого трёхмерная аффинная система может быть преобразована в линейную управляемую систему, рассматриваемую в окрестности положения равновесия.

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (проект 20-07-00279).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Brockett R.W. Feedback invariants for nonlinear systems // Proc. of IFAC Congress. Helsinki, 1978. P. 1115–1120.
2. Jakubczyk B., Respondek W. On linearization of control systems // Bull. Acad. Polon. Sci. Ser. Math. 1980. V. 28. P. 517–522.
3. Hunt L.R., Su R. Linear equivalents of nonlinear time-varying systems // Proc. of the MTNS. 1981. P. 119–123.
4. Krener A. Approximate linearization by state feedback and coordinate change // Systems and Contr. Lett. 1984. № 5. P. 181–185.
5. Isidori A. Nonlinear Control Systems. London, 1995.
6. Respondek W. Orbital feedback linearization of single-input nonlinear control systems // Proc. of the IFAC Symposium on Nonlinear Control Systems. Enschede, 1998. P. 499–504.
7. Guay M. An algorithm for orbital feedback linearization of single-input control affine systems // Systems and Contr. Lett. 1999. V. 38. № 4–5. P. 271–281.
8. Li S.-J., Respondek W. Orbital feedback linearization for multi-input control systems // Int. J. of Robust and Nonlin. Contr. 2015. V. 25. P. 1352–1378.
9. Фетисов Д.А. Линеаризация аффинных систем на основе замен независимой переменной, зависящих от управления // Дифференц. уравнения. 2017. Т. 53. № 11. С.1514–1525.
10. Fetisov D.A. A-orbital feedback linearization of multiinput control affine systems // Int. J. of Robust and Nonlin. Contr. 2020. V. 30. № 14. P. 5602–5627.
11. Фетисов Д.А. А-орбитальная линеаризация аффинных систем // Дифференц. уравнения. 2018. Т. 54. № 11. С. 1518–1532.
12. Fetisov D.A. On some approaches to linearization of affine systems // IFAC-PapersOnline. 2019. V. 52. № 16. P. 700–705.

Московский государственный технический университет
им. Н.Э. Баумана

Поступила в редакцию 30.01.2022 г.
После доработки 30.01.2022 г.
Принята к публикации 09.03.2022 г.