

5. А л ь ф о р с Л. Лекции по квазиконформным отображениям. М., " Мир", 1969.
6. Ш а ф е ё в М.Н. О методе вырожденных гипергеометрических преобразований. Материалы научно-технической конференции, ВУАИ, 1972.
7. Ш а ф е ё в М.Н. Автореферат докторской диссертации. Минск, 1974.
8. *Reports BA Committee for the Calculation of Mathematical Tables, Lond, 1926.*
9. С л е т е р Л. Дл. Вырожденные гипергеометрические функции. М., Изд-во ВЦ АН СССР, 1966.
10. К у р а н т Р. и Гильберт Д. Методы математической физики. т.П, М.-Л., Гостехиздат, 1951.

В.Я.ДАВЫДОВ, Г.В.ФИЛИППОВ

ОБ ОПТИМАЛЬНОМ УПРАВЛЕНИИ ДВИЖЕНИЕМ ТЕЛА
В ВЯЗКОЙ СРЕДЕ В ПОЛЕ ЦЕНТРАЛЬНОЙ СИЛЫ

Если на тело, перемещающееся в вязкой среде на заданное расстояние z_k за определенное время τ_k , действует центральная сила, уменьшающаяся пропорционально квадрату расстояния $\rho = \frac{\rho_0}{z^2}$, то, имея в виду инерционные свойства перемещаемого объекта, можно сформулировать следующую вариационную задачу при квадратичном законе сопротивления: найти управление ρ_0 , дающее минимум функционалу

$$A = \int_0^{\tau_k} \rho_0 d\tau,$$

если фазовые координаты V и z удовлетворяют уравнениям связи

$$\frac{dV}{d\tau} = \frac{\rho_0}{z^2} - V^2; \quad \frac{dz}{d\tau} = \alpha V \quad (1)$$

и граничным условиям

$$\tau=0: V=0, z=1; \quad \tau=\tau_k: V \geq V_k, z=z_k.$$

На управление наложено ограничение

$$0 < \rho_0 \leq 1,$$

V - скорость движения тела, α - константа.

Воспользуемся принципом максимума Л.С. Понтрягина [1]. Запишем функцию Гамильтона

$$H = -\rho_0 + \psi_2 \alpha V + \psi_1 \left(\frac{\rho_0}{z^2} - V^2 \right).$$

Система дифференциальных уравнений для вспомогательных функций имеет вид

$$\dot{\psi}_z = 2\rho_0 \frac{\psi_v}{z^3}; \quad \dot{\psi}_v = -a\psi_z + 2V\psi_v \quad (2)$$

Функция переключений определяется уравнением

$$M = \frac{\psi_v}{z^2} - 1$$

откуда возможны три дуги:

$$\rho_0 = \begin{cases} 0 & (\psi_v < z^2) \\ 1 & (\psi_v > z^2) \\ \text{var} & (\psi_v = 1) \end{cases}$$

Исследуем особый режим. Из (2) при $\psi_v = z^2$ получим

$$\psi_z = 2V \left(\frac{z^2}{\alpha} - z \right).$$

Дифференцируя (3) по времени и сравнивая результат с (2), найдем управление при особом режиме

$$\rho_0 = V^2 z^2 \left[1 - \frac{a(\alpha - z)}{z(2\alpha - z)} \right]. \quad (4)$$

Уравнения связи (1) в этом случае интегрируются в конечном виде.

Разделим (1) на (2)

$$\frac{dV}{dz} = \frac{1}{\alpha V} \left(\frac{\rho_0}{z^2} - V^4 \right). \quad (5)$$

После подстановки (4) переменные в (5) разделяются

$$\frac{dV}{V} = \frac{a - z}{z(z - 2\alpha)} dz$$

и квадратура берется

$$V = V_* \left[\frac{z_* (z_* - 2\alpha)}{z(z - 2\alpha)} \right]^{\alpha} \quad (6)$$

Кривая, описываемая уравнением (6), не проходит через начальную точку ($V=0, z=1$), следовательно, первой дугой оптимального режима может быть только дуга "максимальной тяги". Существование двух других дуг устанавливается путем наложения траекторий $V(z)$ для особого режима и режима $\rho_0 = 1$. Если они не пересекаются, т.е. траектория при особом управлении располагается выше траектории при $\rho_0 = 1$, то граничные условия могут удовлетвориться только на последнем режиме. Задача вырождается. В случае пересечения траекторий последовательность дуг оптимального режима следующая:

$$\rho_0 = 1 \rightarrow \rho_0 = \text{var} \rightarrow \rho_0 = 0.$$

В частных случаях дуга нулевой тяги может располагаться между дугами $\rho_0 = 1$ и $\rho_0 = \text{var}$, либо вообще отсутствовать. Заметим, что условие Келли-Брайсона

$$\frac{\partial}{\partial \rho_0} \left(\frac{d^2}{dt^2} \frac{\partial H}{\partial \rho_0} \right) - \frac{2}{z^3} (z - 2\alpha) > 0$$

удовлетворяется при $z > 2\alpha$, т.е. как видно из (6), во всей области

существования особого управления. Следовательно, особое управление является оптимальным.

Л и т е р а т у р а

Г. К р о т о в В.Ф., Б у к р е е в В.З., Г у р м а н В.И. Новые методы вариационного исчисления в динамике полета. М., "Машиностроение", 1969.

В.М. ВУЛАТОВ

МОДЕЛИРОВАНИЕ СОУДАРЕНИЯ ЖИДКИХ ПАР

Одним из вопросов, который необходимо решать при исследовании процесса взаимодействия капли с жидкой полубесконечной мишенью, является вопрос о возможности физического моделирования соударения жидких пар.

Уравнения движения и неразрывности жидкости при соударении сферической капли с жидкой полубесконечной мишенью имеет вид [1]:

$$\frac{\partial \bar{v}_{i\alpha}}{\partial \tau} + (\bar{v}_{i\alpha} \text{grad}) \bar{v}_{i\alpha} = - \frac{1}{\rho_{i\alpha}} \text{grad}(\rho_{i\alpha} + \rho_{i\alpha} g z_{i\alpha}); \quad \text{div} \bar{v}_{i\alpha} = 0,$$

где $i = 1, 2$ - индекс, присваиваемый соответственно капле или мишени; $v_{i\alpha}$ - скорость; $\rho_{i\alpha}$ - плотность; $P_{i\alpha}$ - давление; $z_{i\alpha}$ - вертикальная координата; g - ускорение свободного падения; τ - время. Аналогичная система уравнений запишется для соударяющихся жидких пар моделируемого процесса.

Приведем дифференциальные уравнения, начальные и граничные условия к безразмерному виду с помощью следующих масштабных преобразований: V_0 - скорость соударения, d - диаметр капли, τ_0 - время образования кратера, $\rho_2 g d$ - характерное давление (прописными буквами обозначим соответствующие безразмерные масштабы).

Уравнение неразрывности в безразмерной форме не дает дополнительных условий подобия, поэтому в дальнейшем оно не рассматривается.

Уравнения движения при соударении жидкой пары в безразмерной форме примут вид:

внутри капли

$$\frac{d}{V_0 \tau_0} \frac{\partial \bar{V}_{i\alpha}}{\partial \tau} + (\bar{V}_{i\alpha} \text{grad}) \bar{V}_{i\alpha} = - \frac{\rho_{i2} g d_1}{\rho_{i1} V_0^2} \text{grad} \left(\rho_{i1} + \frac{\rho_{i1}}{\rho_{i2}} z_{i1} \right); \quad (I)$$

в полубесконечной мишени