

ОБ АЛГОРИТМИЧЕСКОМ МЕТОДЕ ЛИНЕАРИЗАЦИИ УРАВНЕНИЯ  
ДВИЖЕНИЯ ГИДРАВЛИЧЕСКОГО ИСПОЛНИТЕЛЬНОГО МЕХАНИЗМА  
СИСТЕМЫ ДРОССЕЛЬНОГО РЕГУЛИРОВАНИЯ.

**А.С. Шагинян, Д.Н. Андрианов, А.В. Захаров**

*Гомельский политехнический институт им.П.О. Сухого, Беларусь*

Введение. При математическом описании процессов в элементах и системах автоматического регулирования наиболее широко используются дифференциальные уравнения динамики. Уравнения динамики элементов и систем автоматического регулирования составляются на основании физических законов, которым подчиняются исследуемые процессы. Вследствие сложности явлений, влияющих на процессы в элементах и системах, и конструктивных особенностей элементов, математическое описание реальных систем может привести к нелинейным дифференциальным уравнениям. В некоторых случаях несовместимость удобства и простоты использования линейных дифференциальных уравнений для исследования систем автоматического регулирования с полученными для реальных систем нелинейными дифференциальными уравнениями оказывается устранимой с помощью методов линеаризации. В результате применения этих методов нелинейные уравнения динамики заменяются приближенными линейными уравнениями.[1]

**Постановка задачи.** Большинство методов линеаризации основаны на условии достаточной малости отклонений переменных величин от значений, определяющих равновесное состояние элемента или системы. Но существует ряд технических систем, которые находятся в безразличном состоянии равновесия в некотором интервале переменных величин ( физический эквивалент – безразличное равновесное состояние шара на ограниченной плоскости стола ). Проведем линеаризацию уравнения движения ГИМ (гидравлического исполнительного устройства ) подобной системы дроссельного регулирования. Такой системой может считаться разрывная или универсальная испытательная машина с гидравлическим или электрогидравлическим приводом ( типа МР, ИР, УРС, ИК и т.д. ).

Уравнение движения ( скорости ) ГИМ в общем виде имеет вид:

$$v = \frac{k_v}{\sqrt{P_0}} \cdot \sqrt{(P_0 - \Delta P)} \cdot x_p, \quad (1)$$

где:  $v$  – для испытательной машины скорость движения активного захвата;  $k_v$  – коэффициент крутизны скоростной характеристики для исполнительных механизмов поступательного движения; [ 2 ];  $P_0$ –эффективное давление гидропитания,  $P_0 = P_n - P_{сл}$ ;  $P_n$  - подводимое давление насосно-аккумуляторной станции;  $P_{сл}$  - давление слива;  $\Delta P$  - перепад давления на ГИМ;  $x_p$  – задающее положение распределительного золотника.

Пусть входным сигналом будет перепад давления  $\Delta P$ , а выходным – скорость активного захвата  $v$ . Задаем некоторым положением распределительного золотника  $x_p$  и получаем некоторую нелинейную функцию скорости ГИМ вида  $v = f(\Delta P)$ . При этом  $v$ ,  $k_v$ ,  $P_0$  и  $x_p$  считаются постоянными. Для испытательной машины интервал допустимых перепадов давления на силовозбуждающем устройстве достаточно большой. Уравнение ( 1 ) приводится к виду:

$$v = k_v \cdot \sqrt{(1 - n)} \cdot x_p, \quad (2)$$

где:  $n = \frac{\Delta P}{P_0}$  - безразмерный коэффициент, определяющий соотношение давле-

ния нагрузки и подводимого давления. Нелинейное уравнение принимает вид  $v = f(n)$ . Необходимо линеаризовать уравнение ( 2 ) на большом промежутке значений коэффициента  $n$ . ( Например, для разрывной машины МР-200 коэффициент  $n$  находится в пределах от 0,04 до 0,92 ).

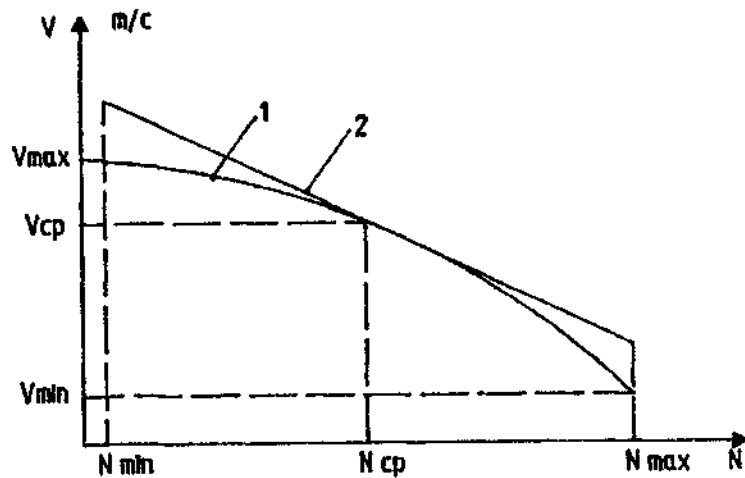


Рис.1 Исходное уравнение движения ГИМ (1) и параметрическая прямая (2).

В общем случае линейризованное уравнение скорости ГИМ имеет вид:

$$v = a \cdot n + b, \quad (3)$$

где:  $a$  – угловой коэффициент прямой, равный тангенсу угла, образованного прямой с положительным направлением оси  $Ox$  прямоугольной декартовой системы координат;  $b$  – отрезок, отсекаемый ею на оси  $Oy$ . (см. рис.1) [ 3 ].

Для нахождения линейризованного уравнения скорости необходимо составить и решить параметрическую систему уравнений.

На первом этапе определим параметры этой системы уравнения. Для этого получим уравнение  $v = a_1 \cdot n + b_1$  как уравнение касательной к ( 2 ) в средней точке. Координаты средней точки находим из условия:

$$n_{cp} = n_{min} + \frac{n_{max} - n_{min}}{2}, \quad (4)$$

$$v_{cp} = k_v \cdot \sqrt{(1 - n_{cp})} \cdot x_p, \quad (5)$$

где:  $v_{min}$  – минимальная скорость ГИМ на всем диапазоне значений  $n$ ;  $v_{max}$  – максимальная скорость ГИМ на всем диапазоне значений  $n$ ;

В этом случае значение  $a_1$  и  $b_1$  определяются следующими формулами:

$$a_1 = - \frac{k_v \cdot x_p}{2 \cdot \sqrt{(1 - n_{cp})}}, \quad (6)$$

$$b_1 = \frac{v_{cp}^2 + k_v^2 \cdot x_p^2}{2 \cdot v_{cp}}. \quad (7)$$

График исходной функции ( 2 ) и параметрической прямой  $v = a_1 \cdot n + b_1$  представлен на рис.1.

Составим условие нахождения уравнения ( 3 ). Уравнение ( 3 ) должно быть таким, чтобы выполнялось условие равенства площадей (рис. 2):  $S_2 = S_1 + S_3$ . Для этого зафиксируем угловой коэффициент  $a_1$  и будем изменять коэффициент  $b$  так, чтобы выполнялось условие  $S_2 = S_1 + S_3$ .

Составим параметрическую систему уравнений:

$$b < \frac{v_{cp}^2 + k_v^2 \cdot x_p}{2 \cdot v_{cp}}$$

$$n_{max} > d > c > n_{min}$$

$$S_1 = \int_{n_{min}}^c (a_1 \cdot n + b) dn - \int_{n_{min}}^c k_v \cdot x_p \cdot \sqrt{1-n} \cdot dn$$

$$S_3 = \int_d^{n_{max}} (a_1 \cdot n + b) dn - \int_d^{n_{max}} k_v \cdot x_p \cdot \sqrt{1-n} \cdot dn \quad (8)$$

$$S_2 = \int_c^d k_v \cdot x_p \cdot \sqrt{1-n} \cdot dn - \int_c^d (a_1 \cdot n + b) dn$$

$$S_2 = S_1 + S_3$$

Данная система решается численными методами с применением программного пакета MCAD версий 2.0 и выше. Результатом решения является коэффициент  $b$ .

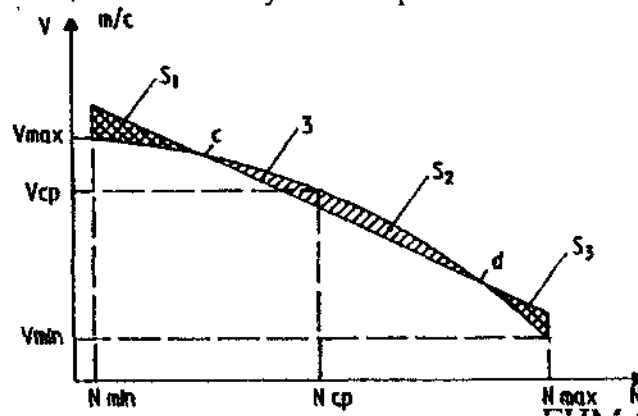


Рис. 2. Линеаризованное уравнение движения ГИМ (3).

Уравнение линеаризованной прямой имеет вид:

$$v = -\frac{k_v \cdot x_p}{2 \cdot \sqrt{(1-n_{cp})}} n + b, \quad (9)$$

где:  $b$  – решение системы (8). Условие нахождения линеаризованного уравнения  $S_2 = S_1 + S_3$  соответствует условию «наименьшего предельного отклонения».

При проведении проверочных расчетов результаты хорошо согласуются с данными полученными в [4].

Резюме:

1. По мнению авторов данный способ линеаризации прост и достаточно алгоритмизирован, для своего применения требует только знания математического программного пакета MCAD.

2. Полученное линеаризованное уравнение с достаточной для инженерных расчетов точностью описывает движение ГИМ системы, для которой невозможно однозначно определить ее рабочую точку.

Литература

1. Попов Д.Н. Динамика и регулирование гидро- и пневмосистем. - М: Машиностроение, 1977.

2. Хохлов В.А. Электрогидравлический следящий привод. -М-; Наука,1966.
3. Гусак А.А. Пособие к решению задач по высшей математике. – Минск: Высшая школа,1968.
4. Шагинян А.С. О линеаризации уравнения движения гидравлического исполнительного механизма. - В кн. Расчеты на прочность и жесткость элементов сельскохозяйственных машин и технологического оборудования. : Сборник статей. - Ростов-на-дону: Ростовский-на-Дону институт сельскохозяйственного машиностроения,1974. - С. 25-30.