Работа №2

ИССЛЕДОВАНИЕ ДВИЖЕНИЯ ПРИВЕДЕННОЙ МАССЫ РАБОЧИХ ЧАСТЕЙ КУЗНЕЧНО-ШТАМПОВОЧНОЙ МАШИНЫ УДАРНОГО ДЕЙСТВИЯ.

Целью работы является определение приведенной массы рабочих частей кузнечно-штамповочной машины (КШМ) ударного действия и изучение движения этой массы под действием переменной активной силы.

Краткие сведения об изучаемом процессе.

В КШМ ударного действия рабочие части разгоняются силой давления сжатого газа или жидкости до заданной скорости. Для этого используются гидропневматические, пневматические или жидкостные аккумуляторы. При перемещении подвижных частей и расширении газа или жидкости давление в аккумуляторе изменяется.

Давление в жидкостном аккумуляторе 6 (см. рис.1 в работе №1) в зависимости от перемещения x винта 5

$$p = p_m - \frac{\chi_a}{V} f_g x \qquad \text{fia} ; \qquad (1)$$

Где p_m и V - начальные давление и объем жидкости в аккумуляторе, Па и м³; f_{θ} , - площадь винта, м²;

 $\chi_{\rm a}^*$ - приведенный адиабатический модуль объемной упругости, Па.

В расчетах жидкостного аккумулятора КШМ используются приведенный изотермический x» 11 приведенный адиабатический Xa модули объемной упругости, значения которых определяются по зависимости

$$\chi^* = \frac{\chi}{1 + \frac{dx}{\delta E}}$$
 Па

Где E - модуль упругости материала цилиндра (трубопровода), Па d, δ - внутренний диаметр и толщина стенки аккумулятора (цилиндра, трубопровода), м

χ - модуль объемной упругости жидкости, Па

 χ^* - приведенный модуль объемной упругости жидкости, Па Стенды и приборы.

Для проведения работы используется винтовой пресс с жидкостным аккумулятором. Описание конструкции пресса приведено в работе №1 (рис.1).

Пресс работает следующим образом.

Перед началом зарядки аккумулятора ползун 2 поднимается гидроцилиндрами 17 в крайнее верхнее положение.

Для зарядки аккумулятора до давления p_m в аккумулятор насосом 14 подается объем ΔV жидкости

$$\Delta V = \frac{\left(p_m - p_o\right) \cdot V}{\chi_u} \qquad M^3;$$

где p_0 - давление жидкости в аккумуляторе перед зарядкой (p_n =0,1 Мпа, при расчетах принимается p_a = 0), МПа;

 p_m - давление жидкости в конце зарядки (максимальное давление жидкости), МПа:

V - объем жидкости в аккумуляторе, M^3 ;

 $\chi_{\rm u}^*$. - приведенный изотермический модуль объемной упругости жидкости, полученный по результатам экспериментальных исследований, МПа. В аккумуляторе накапливается потенциальная энергия сжатой жидкости

Перед совершением хода разгона рабочих частей штоки возвратных цилиндров 18 опускаются, полость над торцевой поверхностью впита 5 соединяется с аккумулятором 6. Под действием давления жидкости на винт 5 происходит разгон рабочих частей пресса, во время которого потенциальная энергия A (4) сжатой жидкости переходит в кинетическую энергию поступательного и вращательного движения рабочих частей пресса и затем в работу деформирования заготовки.

Движение приведенной массы рабочих частей (ползуна) определяется уравнением

$$m^*\ddot{x} = p f_6 + m_n g + m_{\theta} - \sum R \tag{5}$$

 m^* - приведенная масса рабочих частей, кг;

 $m_{\rm m}$ - масса ползуна, кг;

m_в - масса винта, кг;

x - перемещение ползуна, м;

р - давление жидкости в аккумуляторе при разгоне подвижных частей, Па

f - площадь винта, м;

g - ускорение свободного падения, м/с²;

 $\sum R$ - сумма приведенных сил сопротивления, H.

Приведенная масса рабочих частей пресса, приведенная к ползуну

$$m^* = m_n + m_o \left(\frac{h_c}{h_c + h_n}\right)^2 + \frac{4\pi^2}{h_c^2} J_b \left(\frac{h_c}{h_c + h_n}\right)^2$$
, kr (6)

 Γ де m_n - масса ползуна, к Γ ;

 $m_{\rm e}$ - масса винта, кг;

 h_c - ход резьбы винта и гайки станины, м;

 h_n - ход резьбы винта и гайки ползуна, м;

 J_{e} - момент инерции винта, кгм 2 .

Давление p жидкости в аккумуляторе б при разгоне подвижных частей в зависимости от перемещения ползуна х определяется уравнением

$$p = p_m - \frac{\chi_q f_g h_c}{V (h_c + h_n)} x \qquad (7)$$

Сумма сил сопротивления, приведенная к ползуну пресса

$$\sum R = R_1 + R_2 + R_3 + R_4 \tag{8}$$

 R_1 = 0,05 $m_n g$ - сила трения в направляющих ползуна 2;

 $R_2 = 0.03 \ p \ f_1 \frac{h_c}{h_c + h_n}$ -приведенная сила трения в уплотнениях винта 5;

$$R_3 = \frac{Q_1 \mu \sqrt{tg^2 \alpha_c + 1}}{tg \alpha_c \left[1 + \mu tg \alpha_c\right]} \frac{h_c}{h_c + h_n}$$
 - приведенная сила трения в резьбе гайки 4 станины 1;

 $Q_1 \cong pf_6$ - нагрузка на резьбу гайки 4 станины 1;

 $\mu = 0.03$ - коэффициент трения скольжения в резьбе.

 a_c - угол подъема резьбы винта 5 и гайки 4;

$$R_4 = \frac{Q_2 \mu \sqrt{tg^2 \alpha_n + 1}}{tg \alpha_n \left(1 + \mu tg \alpha_n\right)}$$
 - приведенная сила трения в резьбе гайки 3 ползуна 2;

 $Q_2 = m_n \ddot{x} - 0,95 \ m_n g$ - нагрузка иа резьбу гайки 3 ползуна 2;

 a_n - угол подъема резьбы винта 5 и гайки 3.

После подстановки значений членов в уравнения (5) и их приведения относительно х и х получаем линейное дифференциальное уравнение

$$a \ddot{x} + bx - c = 0 \tag{9}$$

где а - приведенная масса рабочих частей пресса;

h - приведенная жесткость аккумулятора;

c - сумма активных сил и сил сопротивления.

Решением уравнения (9) получаем перемещение и скорость перемещения

$$\chi = \frac{c}{b} \left(1 - \cos \sqrt{\frac{b}{a}} t \right) \tag{10}$$

$$\dot{\chi} = \frac{c}{\sqrt{ab}} \sin \sqrt{\frac{b}{a}} t \tag{11}$$

и скорость движения приведенной массы по перемещению

$$\dot{x} = \sqrt{\left(2\frac{c}{a} - \frac{b}{a}x\right)x} \tag{12}$$

Исходные данные:

 $m_n = 130,0$ кг - масса ползуна;

 m_e =26,2 кг - масса винта;

 J_e = 22х 10'3 кгм² - момент инерции винта;

 $h_c = 0,064$ м - ход резьбы винта и гайки станины;

 $h_n = 0,032$ м - ход резьбы винта и гайки ползуна;

V = 11, 6×10^{-3} м³ - объем цилиндра-аккумулятора;

 $D=0.07~{\rm M}$ - диаметр винта (определяет площадь $f_{\it e}$);

 a_c = 0,253 рад- угол подъема резьбы винта 5 и гайки 4; a_n = 0,157 рад- угол подъема резьбы винта 5 и гайки 3.

 χ_a^* и χ_u^* - адиабатический приведенный модуль объемной упругости жидкости (n=1.21 - коэффициент получен экспериментально для винтового пресса и уточняется при проведении данной лабораторной работы, χ_u^* - изотермический приведенный модуль объемной упругости получен экспериментально в работе Neq 1),

Методика проведения работы.

Движение рабочих частей пресса изучается при их разгоне по направлению к заготовке.

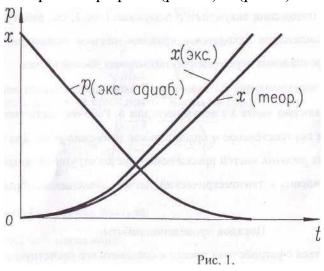
В исходном положении аккумулятор б заряжен (рис.1, см. работу №1). Штоки возвратных цилиндров находятся в крайнем нижнем положении и не будут оказывать сопротивления перемещению подвижных частей пресса.

Включается электромагнит ЭЗ золотника 7, который соединяет полость над торцевой поверхностью винта 5 с аккумулятором 6. Рабочие части винтового пресса совершают поступательное и вращательное движение вниз. Для определения перемещения рабочих частей пресса используется струнный ходограф. Для определения давления - тензометрический датчик давления мембранного типа.

Порядок проведения работы.

- 1. Ознакомиться с устройством пресса и составить его расчетную схему.
- 2. Определить приведенную массу подвижных частей пресса (11), других параметров и значения коэффициентов a, b, c.
- 3. Подсчитать перемещение и скорость подвижных частей для заданного начального значения давления жидкости в аккумуляторе p_m , по формулам (10-12). Построить графики зависимости x(t).
- 4. Провести экспериментальное исследование движения рабочих частей

пресса осциллографнрованием параметров перемещения ползуна x, давления в аккумуляторе p и времени t. Обработать полученные осциллограммы. Определить приведенный адиабатический модуль объемной упругости χ_a^* . По результатам теоретических и экспериментальных исследований построить графики (рис. 1) и (рис.2).



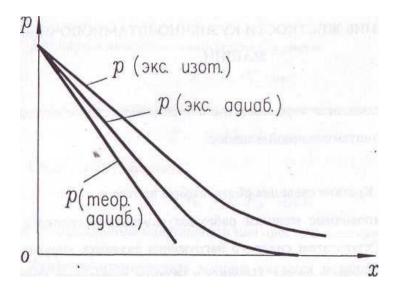


Рис.2.

- 5. Сравнить экспериментальные значения χ_u^* (полученный в работе N_2 1) и χ_a^* Сопоставить экспериментальные данные с расчетными значениями.
 - 6. Обсудить результаты, сделать выводы и составить отчет по работе.