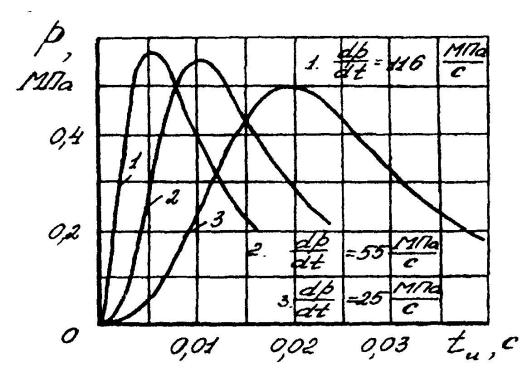


Схема воздушно-импульсного процесса

$$\frac{d\sigma}{dy} = -(1-m)\frac{dp}{dy - \rho mR_{\phi}} - (a-g)\delta - \xi f \frac{\Pi_0}{F_0}\sigma$$



Влияние длительности импульса на величину градиента давления

$$\frac{d^2x}{dt^2} - \omega^2 x = 0 \quad unu \quad \frac{d^2x}{dt^2} = \frac{C}{M}x$$

$$x = A \cos \omega t + B \sin \omega t$$
,

$$v = -A \omega \sin \omega t + B \omega \cos \omega t$$

$$\begin{pmatrix} x = 0 \\ v = v_o \end{pmatrix} npu \ t = 0$$

$$x = \frac{v_0}{\omega} \sin \omega t$$

$$v = v_0 \cos \omega t.$$

$$\omega t_{npeo} = \arccos \frac{0}{\upsilon_{npeo}} = \frac{\pi}{2}$$

$$t_{npeo} = \frac{\pi}{2\omega} = \frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{M}{C}}$$

$$x_{max} = \nu_o/\omega$$

$$\dot{x} = -\omega \ \upsilon_0 \sin \omega t$$
, $\ddot{x} = -\omega \upsilon_o$.

$$F_{\mu\mu} = M\omega \nu_o \sin \omega t$$
; $F_{\mu\mu} = M\omega \nu_o$

$$C = EF / H$$

$$\frac{Mv_0}{t} = pF$$

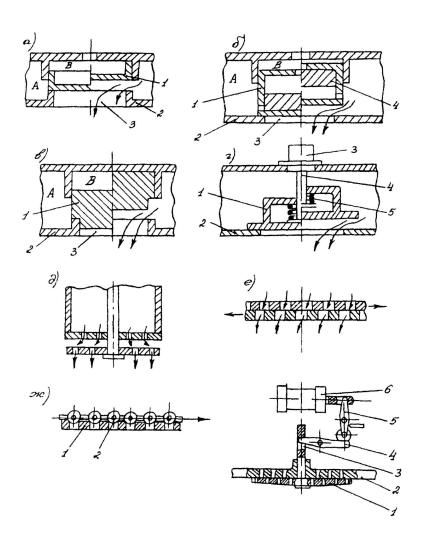
$$\upsilon_o = \frac{pF \cdot t}{M}$$

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{M_0}{C}}$$

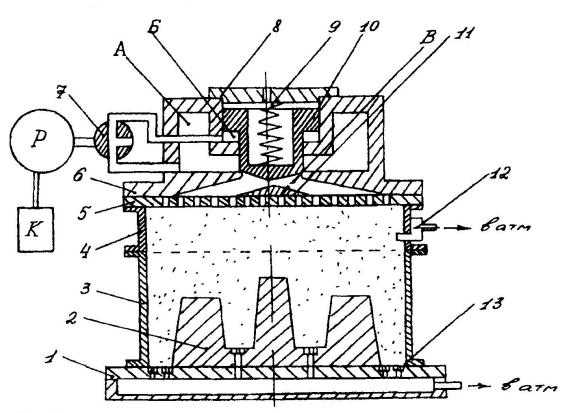
$$C = \frac{K_{H_0^*}S}{H_o}$$

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{M_0 H_0}{K_{H_0^*} S}}$$

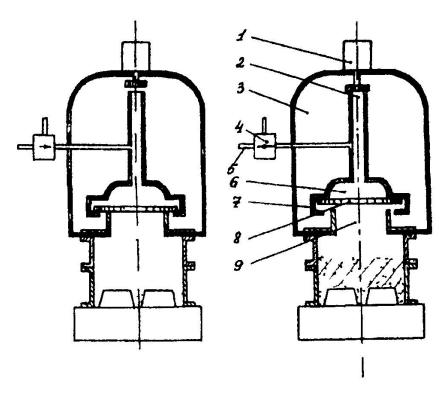
$$\frac{dp}{dt} = \frac{p}{T/4} = \frac{2p}{\pi} \sqrt{\frac{K_{H_0^*}S}{M_0 H_0}}$$



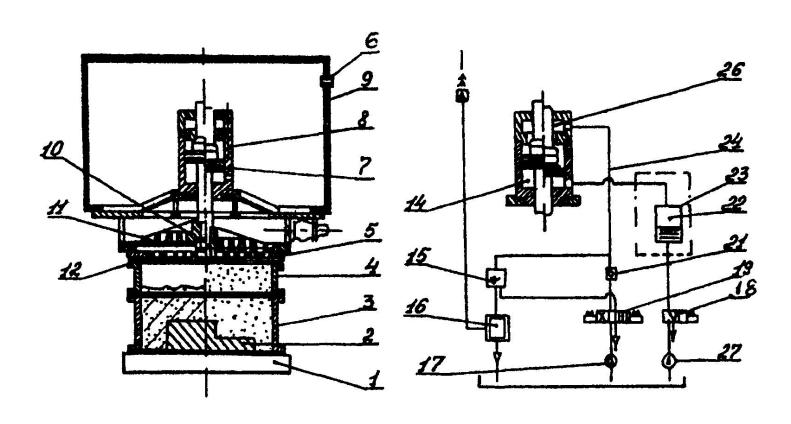
Схемы некоторых конструкций импульсных клапанов



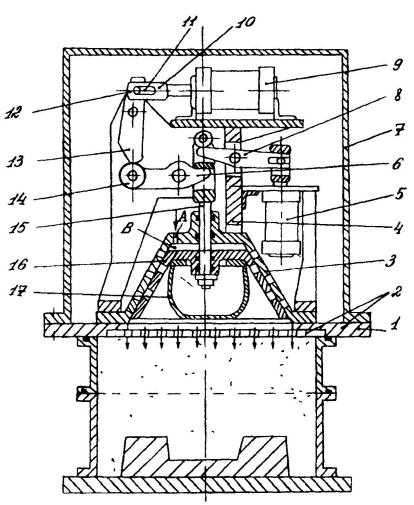
Воздушно-импульсная установка высокого давления



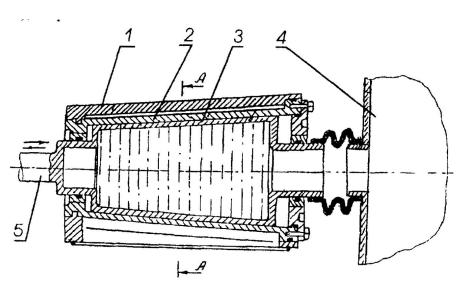
Импульсная установка с пневматическим клапаном типа «летающая тарелка»



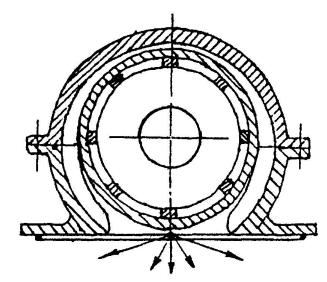
Импульсная установка с пневмо-гидравлическим клапаном



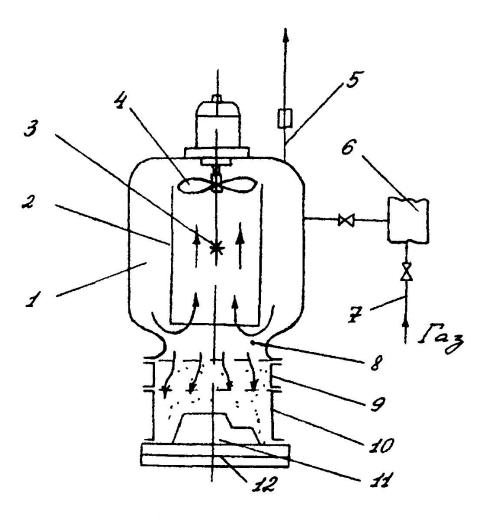
Импульсная головка с пневморычажным клапаном



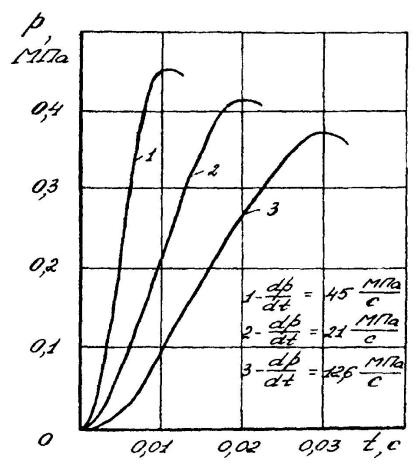
Конусный клапан и импульсная головка



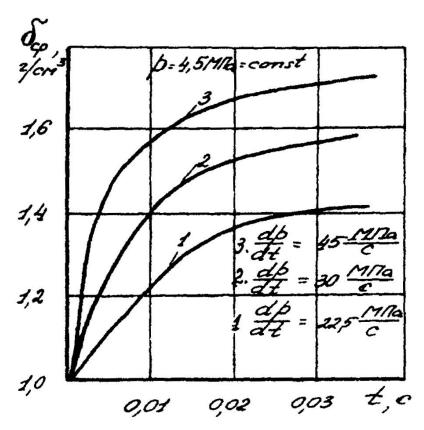
Поперечное сечение конусного клапана разрез по АА,



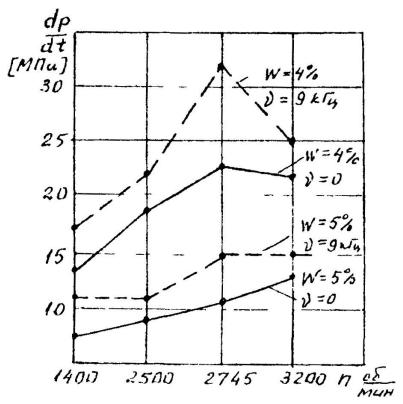
Газоимпульсная установка



В гияние на градиент давления длительности импульса



Влияние градиента давления и длительности импульса на среднюю плотность формы



Влияние звуковых колебаний, влаж ности смеси и оборотов вентилятора на градиент давления

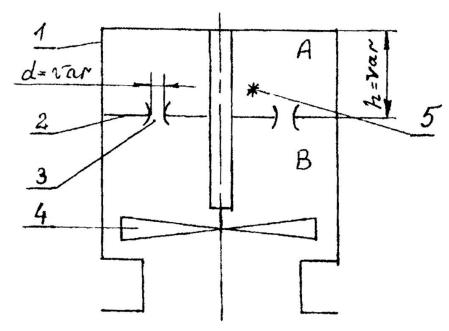


Схема камеры сгорания с форкамерным зажиганием и встроенным вентилятором (4 - форкамера В основная камера сгорания)

Содержание, %

пылевидного материала	13 - 14
активной глины	8,5 - 9
песка	1,8 - 2,3
Содержание влаги, %	3 - 3,5
Предел прочности на сжатие по сырому, осж	190 ÷ 205 кПа
Предел прочности на срез, σ_{cp}	40 – 47 кПа
Отношение прочности при протяжке (раздавливании)	$\sigma_{ m paзg}/\sigma_{ m c*}$
по сырому	0,16 - 0,18
Газопроницаемость, ед.	95 - 110
Уплотняемость, % (по Фишеру)	38 - 45

$$C_n H_m + \left(n + \frac{m}{4}\right) O_2 = nCO_2 + \frac{m}{2} H_2 O + Q,$$

Состав горючен смеси в молях $CH_4 + \alpha(2O_2 + 7,52N_2)$

Геплота сгора	ия, кДж∕моль	814,2
Дозировка	% по объему	9,5
	г/м ³	67,8
Давление дозировки, МПа		0,1105
Давление продуктов, МПа		0,97
Гемпература продуктов, °К		2585
Содержание СО, % по объему		1,8

$$Q_{ ext{полн}} = Q_{ ext{упл}} + Q_{ ext{фор}} + Q_{ ext{r}} + Q_{ ext{зап}} + Q_{ ext{ст}},$$

$$Q = \frac{p_{ ext{20p}} \cdot V_{\kappa}}{\gamma_{np} - I} - \frac{p_0 V_{\kappa}}{\gamma - I}$$

$$E_{ ext{упл}} = \delta_0 \quad V_{ ext{cm}} \cdot W$$