Основы гидроавтоматики



Раздаточный материал

к консультационному семинару

"Основы функционирования систем гидроавтоматики"

> Санкт-Петербург 18 – 22 июня 2012 г

Комплект технической документации необходимый для эксплуатации гидросистемы

- 1. Описание работы машины
- 2. Гидравлическая схема принципиальная (Г3 по ЕСКД)
- 3. Электрическая схема принципиальная (Э3 по ЕСКД)
- 4. Схема гидравлических соединений (Г4 по ЕСКД) либо сборочный чертеж со спецификацией трубопроводов и их соединений
- 5. Схема электрических соединений (Э4 по ЕСКД)
- 6. Схема расположений с обозначенными гидроэлементами и трубопроводами
- 7. Диаграмма «Перемещение Шаг»
- 8. Диаграмма состояния входных и выходных сигналов датчиков обратной связи и электромагнитов распределителей
- 9. Спецификация гидроэлементов
- 10. Паспорта гидроэлементов
- 11. Ведомость ЗИП
- 12. Инструкция по эксплуатации включающая руководство по монтажу наладке и обслуживанию, перечень возможных неисправностей и методов их устранения.
- 13. Инструкция по диагностике
- 14. Инструкция для оператора
- 15. Журнал обслуживания гидросистемы

MOTONION

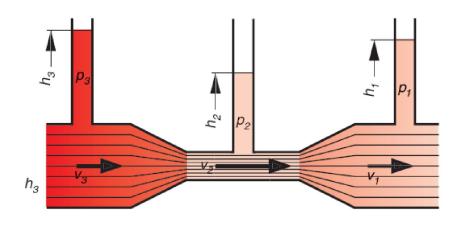
<u>Стандартные параметры</u> <u>систем гидроавтоматики</u>

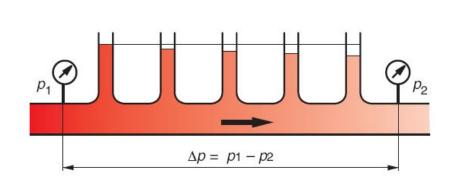
Параметр	Величина
Номинальное давление, МПа	0,1; 0,16; 0,25; 0,4; 0,63; 1; 1,6; 2,5; 4; 6,3; 10; 12,5; 16; 20; 25; 32; 40; 50; 63; 80; 100; 125; 160; 200; 250
Номинальный расход жидкости, л/мин	1; 1,6; 2,5; 3,2; 4; 5; 6,3; 8; 10; 12,5; 16; 20; 25; 32; 40; 50; 63; 80; 100; 125; 160; 200; 250; 320; 400; 500; 630; 800; 1000; 1250; 1600; 2000; 2500
Условные проходы, мм	1; 1,6; 2; 2,5; 3; 4; 5; 6; 8; 10; 12; 16; 20; 25; 32; 40; 50; 63; 80; 100; 125; 160; 200; 250
Номинальная вместимость гидробаков, гидро- и пневмоаккумуляторов и пр., л	0,4; 0,63; 1; 1,6; 2,5; 4; 6,3; 10; 16; 25; 40; 63; 100; 125; 160; 200; 250; 320; 400; 500; 630; 800; 1000; 1250; 1600; 2000; 2500; 3200; 4000; 5000; 6300; 8000; 10000; 12500; 16000; 20000; 25000

MOTANIA

Основные уравнения движения жидкости

Уравнение сохранения энергии при течении жидкости под давлением в закрытом канале	$\frac{p_{1}}{\rho} + \alpha_{1} \cdot \frac{V_{1}^{2}}{2} = \frac{p_{2}}{\rho} + \alpha_{2} \frac{V_{2}^{2}}{2} + \Delta h = const$
Уравнение неразрывности потока жидкости	$Q_i = V_i \cdot S_i = const$
Уравнение описывающее истечение жидкости через отверстие площадью S при перепаде давления Δ р	$Q = \mu \cdot S \cdot \sqrt{\frac{2 \cdot \Delta p}{\rho}}$





<u>Потери в трубопроводах гидросистемы</u>

Примерная граница перехода ламинарного режима течения жидкости в турбулентный оценивается с помощью критерия Рейнольдса:

$$Re_{ ext{KP}} = rac{V \cdot d}{v} \Rightarrow rac{2300}{1600}$$
 для РВД

Потери на трение:

$$\Delta p_{TP} = \frac{\lambda \cdot L \cdot v^2 \cdot \rho_{\mathcal{K}}}{2d}$$

Коэффициент потерь давления по длине трубопровода для ламинарного режима течения:

$$\lambda = \frac{64}{\mathrm{Re}} \Longrightarrow$$
для труб $\lambda = \frac{80}{\mathrm{Re}} \Longrightarrow$ для РВД

Коэффициент потерь давления по длине трубопровода для турбулентного режима течения:

NACTONIACIN

$$\lambda = \frac{0.316}{(Re)^{0.25}} \Rightarrow$$
 для труб

Вязкость рабочей жидкости. Классы вязкости

Вязкость - свойство жидкости оказывать сопротивление относительному движению (сдвигу) частиц жидкости.

Кинематическая вязкость (мм²/с) при t =+40°C	Группа вязкости	Вязкость по стандарту ISO	Класс вязкости SAE	Марка масла	Область применения
4,0 5,0	Маловязкие Группа 1.1 $(v_{-50} < 500 cCm)$			МГЕ-4А РМ ЛЗ-МГ-2	Гидросистемы, эксплуатируемые при температурах ниже -55 °C
9,0 11,0	Средневязкие Группа 1.2A $(\nu_{-50} < 1500 cCm)$	ISO VG10		МГЕ-10А ВМГЗ АМГ10 АУП	Мобильная гидравлика в зонах с холодным климатом
19,8 24,2	Средневязкие Группа 1.2 ($v_{-50} < 4000cCm$)	ISO VG22			Стационарные установки в закрытых помещениях при нормальных температурах
28,835,2		ISO VG32	5		C
41,4 50,6	41,4 50,6 Вязкие		10	MC-30M	Стационарные установки в закрытых
61,2 74,8	Группа 1.3	ISO VG68	20	NC-30	помещениях при высоких температурах
90,0 110,0		ISO VG100	30		Томпоратурах

Наиболее употребляемыми единицами вязкости являются:

LCNICATON

- стокс (1 CT = 10^{-4} м²/с) или сантистокс (1 cCT = 10^{-6} м²/с),
- в Великобритании секунды Редвуда (RS), в Европе градусы Энглера (°E)
- в США универсальные секунды Сэйболта (SUS). Соотношение различных единиц вязкости при одной температуре: 5 сСт = 42 SUS = 1,4 °E = 39 RS.

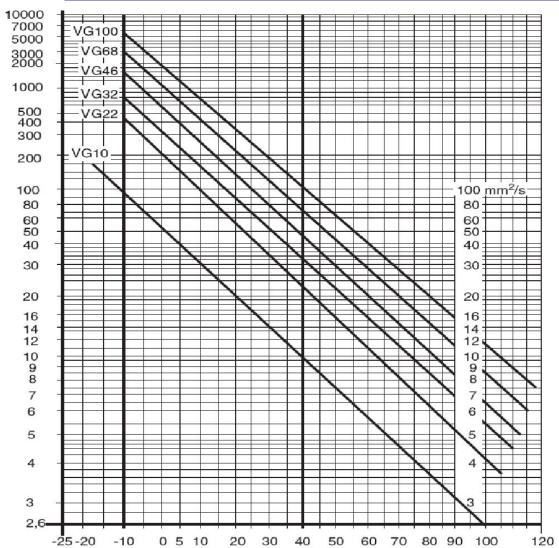
<u>Классификация промышленных масел по ISO и SAE.</u> <u>Свойства масел. Плотность, вязкость.</u>

			Плотность				
ISO класс	Эквива- лентный класс по SAE	Кинематическая Сантистоксы (1 сантистокс=1мм²*с)		Динамическая 10 ⁻⁶ Рейны (фунт*сек /дюйм²)		к г /м³	фунт/дюйм ³
		40°C	100°C	104°F (40°C) 212°F (100°C)			
32	10W	32	5.4	4	0.6	857	0.0310
46	20	46	6.8	5.7	0.8	861	0.0311
68	20W	68	8.7	8.5	1.1	865	0.0313
100	30	100	11.4	12.6	1.4	869	0.0314
150	40	150	15	19	1.8	872	0.0315
220	50	220	19.4	27.7	2.4	875	0.0316

Сдин пуаз равен вязкости жидкости, оказывающей сопротивление силой в 1 дину взаимному перемещению двух слоев жидкости площадью 1 см², находящихся на расстоянии 1 см друг от друга и взаимно перемещающихся с относительной скоростью 1 см/с. (Вода при температуре 25 °C имеет вязкость 0,008937 Пуаз)

NACTONIACIN

Зависимость вязкости масла от температуры



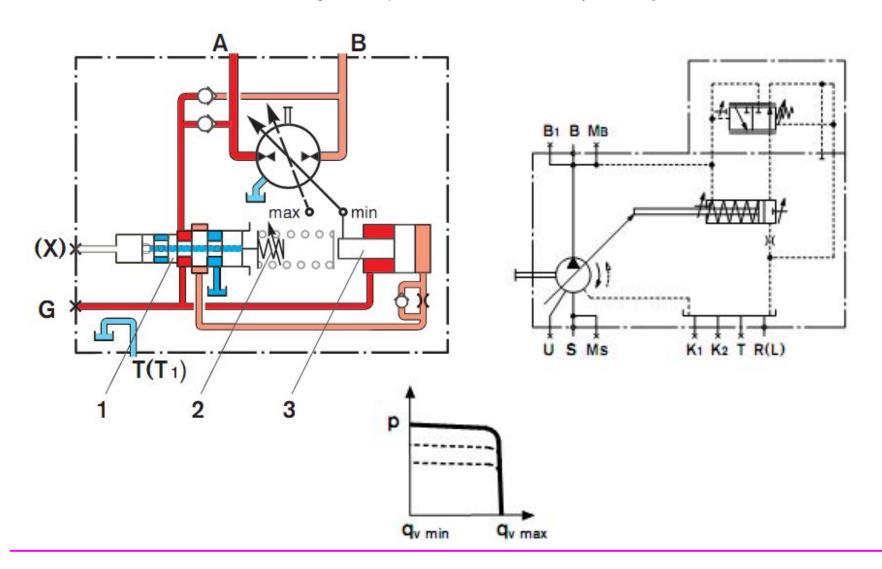
LCNICATON

Вязкость жидкости с повышением температуры уменьшается. Для жидкостей, применяемых в гидросистемах указанное изменение можно примерно описать формулой:

$$v_t = v_{50} \cdot \left(\frac{50}{t^0}\right)^n$$

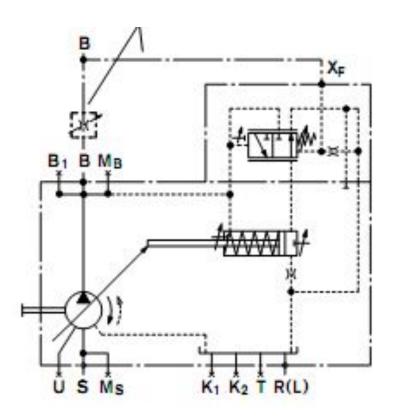
n – показатель степени, изменяющийся в пределах от 1,3 до 3,5 n = $\lg(v_{50})$ +2.7

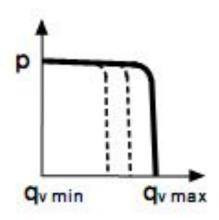
Механизмы управления регулируемых насосов. Регулятор по давлению (DR...)



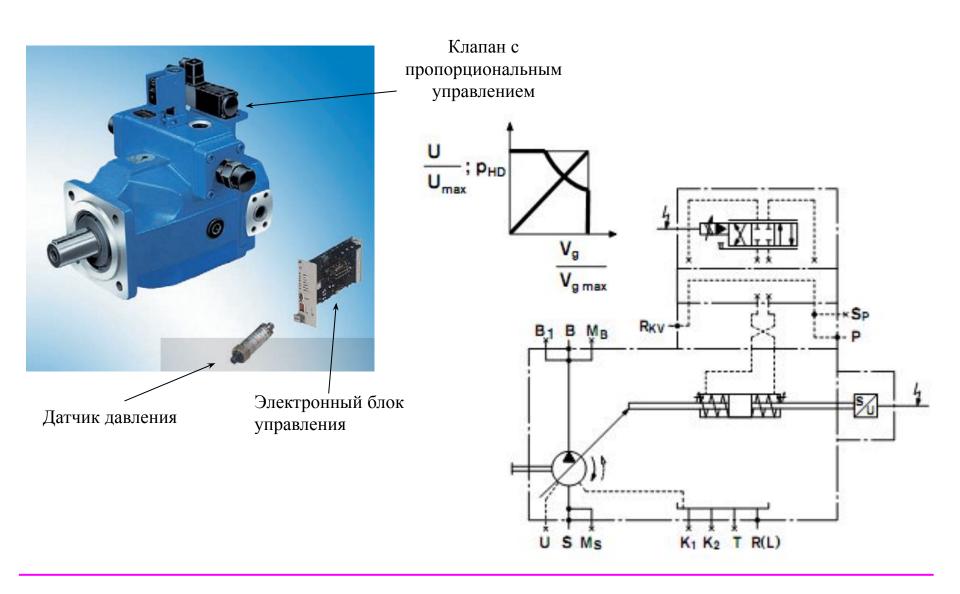
MOTONION

Механизмы управления регулируемых насосов. Регулятор по расходу (подаче) (FR)





Регулируемый насос с электронным управлением



Выбор насоса по рабочим характеристикам

$$q = \frac{1000 \cdot Q}{n \cdot \eta_{ob}} \quad \text{[cm}^3/\text{ob]}$$

$$Q = \frac{q \cdot n \cdot \eta_{ob}}{1000}$$
 [л/мин]

$$N = \frac{p \cdot Q}{60 \cdot \eta}$$
 [KBT]

$$M = \frac{1.59}{1000} \cdot \frac{\mathbf{p} \cdot \mathbf{q}}{2\pi \cdot \eta_{em}} \quad [Hm]$$

$$\eta = \eta_{o o} \cdot \eta_{\it em}$$

$$\eta$$
 – общий .. (0,8...0,85)

$$\eta_{o o}$$
 — объёмный .. (0,9...0,95)

$$\eta_{\it em}$$
 — гидромехан ический .. (0,9...0,95)

Q – подача насоса, л/мин;

q – рабочий объём насоса, см³/об;

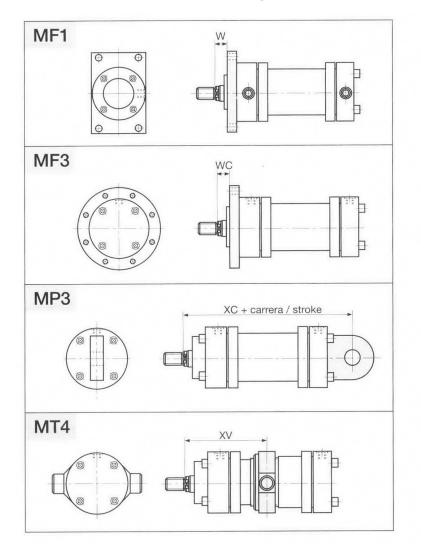
n – частота вращения вала насоса, об/мин;

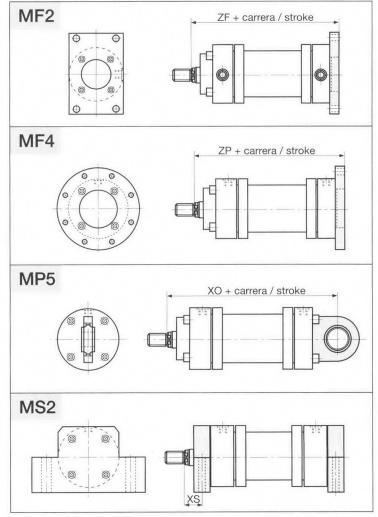
N – мощность, кВт;

р – давление на выходе из насоса, МПа

М – крутящий момент, приложенный к валу насоса, Нм;

Типы крепления гидроцилиндров





<u>Проектировочный расчет гидроцилиндра</u>

$$D = \sqrt{\frac{4F_I}{\pi \cdot p \cdot \eta_{em}}} \quad [MM]$$

$$\frac{d}{D} \approx 0.4...0.8$$

$$S_n = \frac{\pi \cdot D^2}{4} \cdot 0.01 \quad \text{[cm}^2\text{]}$$

$$S_{u} = \frac{\pi \cdot d^2}{4} \cdot 0.01 \quad [cm^2]$$

$$F_I = \frac{p \cdot \pi \cdot D^2}{4} \cdot \eta_{\scriptscriptstyle \mathsf{PM}} \cdot 0.001$$
 [KH]

$$F_2 = \frac{p \cdot \pi \cdot (D^2 - d^2)}{4} \cdot \eta_{\text{em}} \cdot 0.001 \quad \text{[кH]}$$

$$V = \frac{Q}{S_i} \cdot \frac{\eta_{ob}}{6} \quad [M/c]$$

D – диаметр поршня, мм;

d – диаметр штока, мм;

 $S_{_{\Pi}}$ – площадь поршня, см2;

S_{...} – площадь штока;

р – рабочее давление, МПа;

F₁ – усилие при выдвижении штока, кH;

F₂ – усилие при втягивании штока, кH;

V – скорость движения поршня, м/с;

Q – подача насоса, л/мин;

Устойчивость гидроцилиндров

Расчет по Эйлеру

$$F = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I}{v \cdot L_K^2} \quad \text{при } \lambda > \lambda g$$

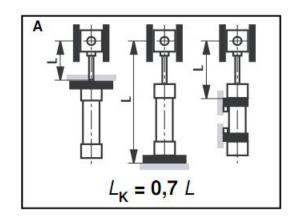
Расчет по Тетмайеру

$$F = \frac{d^2 \cdot \pi (335 - 0.62 \cdot \lambda)}{4 \cdot \nu} \quad \text{ng}$$

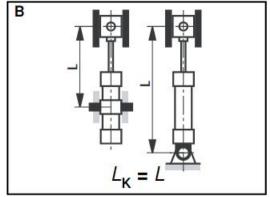
 $E = 2,1 \times 10^5$ модуль упругости в $H/мм^2$ (для стали) I = момент инерции площадей в мм⁴ v = 3,5 коэффициент запаса прочности $L_{\rm K}$ = свободная длина при продольном изгибе в мм d = диаметр штока в мм

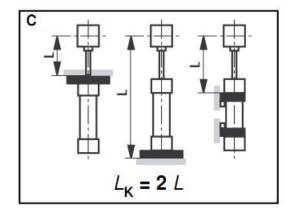
$$\mathsf{F} = \begin{array}{c} \frac{d^2 \cdot \pi \ (335 - 0.62 \cdot \lambda)}{4 \cdot \nu} & \text{при } \lambda \leq \lambda g \end{array} \quad \lambda = \frac{4 \cdot L_k}{d} \quad \text{- коэффициент удлинения} \\ \lambda_g = \pi \cdot \sqrt{\frac{E}{0.8\sigma}} \end{array}$$

О — предел упругости материала штока



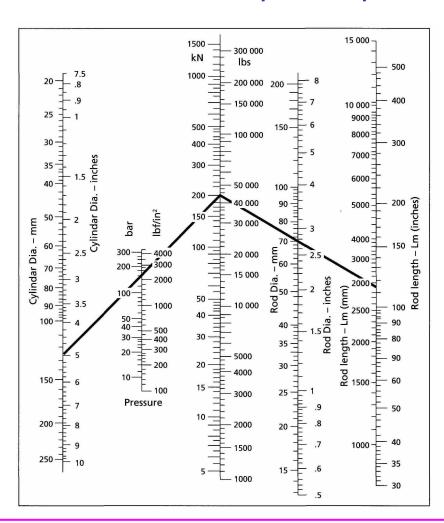
NACTONIACIN





К

<u>Номограмма для приблизительного расчета</u> <u>параметров гидроцилиндра</u>



Расчет наибольшего хода с учетом типа крепления гидроцилиндра (La)

$$L_a = L_m \times K$$

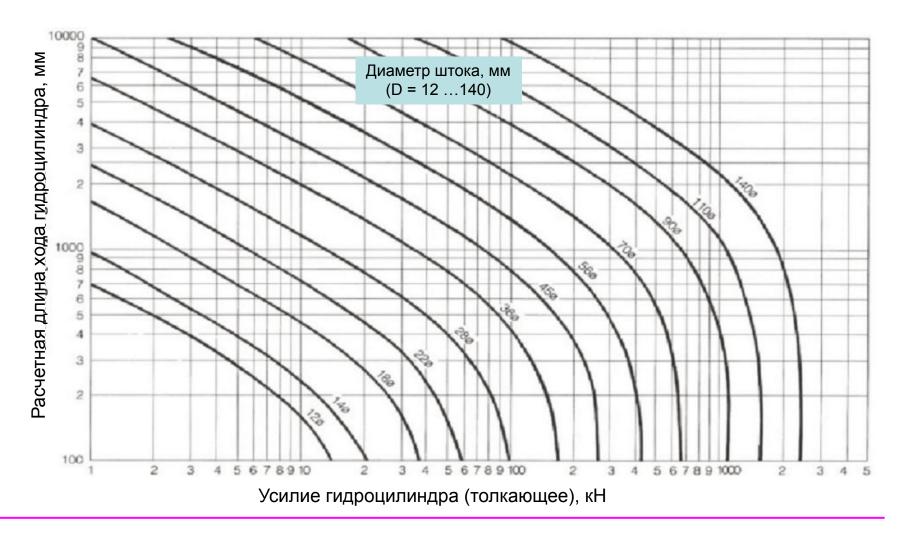
Креппение

Крепление	IX
Корпус закреплен, шарнир на штоке	- 0,8
Корпус закреплен, шток в направляющих	- 1,0
Передний фланец, шарнир на штоке	0,8
Передний фланец, шток в направляющих	- 1,0
Задний фланец, шарнир на штоке	0,4
Задний фланец, шток в направляющих	0,8
Шарнирное крепление штока и корпуса	0,3
Корпус в цапфах, шток - шарнирно	- 0,3
Корпус в цапфах, шток – в направляющих	(– 0,8

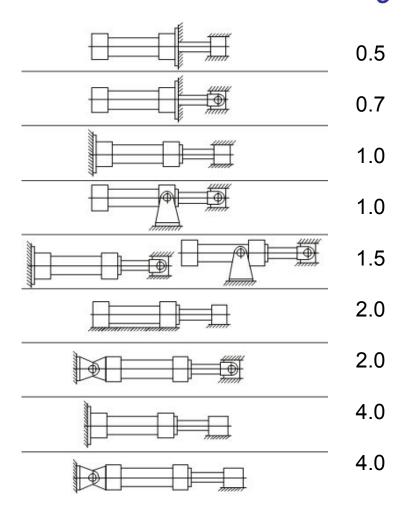
Приблизительный расчет штока гидроцилиндра

Расчетная длина хода гидроцилиндра

$$L_{E\ddot{A}} = H \times F_C$$



Поправочный коэффициент для расчета диаметра штока (**F**_c)



MOTANIA

К.п.д. гидромашин (для предварительных расчетов)

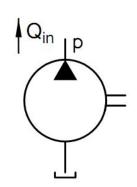
Тип гидромашины,	Механический	Объемный	Общий кпд
гидроустройства	кпд	кпд	η
	$\eta_{\scriptscriptstyle M}$	ηο	
1 Роторно – пластинчатые насосы	0,70÷0,90	0,60÷0,95	0,60÷0.85
2 Роторно - поршневые ра- диальные насосы	0,80÷0.95	0,85÷0.98	0,76÷0,93
3 Роторно - поршневые ак- сиальные насосы	0,82÷0.90	0,88÷0,98	0,82÷0,96
4 Шестеренные насосы	0,70÷0,85	0,75÷0,92	0,54÷0,80
5 Роторно - пластинчатые гидромоторы	0,70÷0,90	0,60÷0,95	0,50÷0.85
6 Роторно – поршневые ра- диальные гидромоторы	0,85÷0,95	0,95÷0,98	0.90÷0.94
7 Роторно – поршневые ак- сиальные гидромоторы	0,82÷0,90	0,97÷0,98	0.80÷0.87
8 Шестеренные гидромото- ры	0,70÷0,85	0,95÷0,96	0,87÷0.90
9 Гидрораспределители зо- лотниковые	1	0,97÷0,99	0.92÷0.98
10 Гидроцилиндры	0,85÷0,97	0,98÷0,99	0.92÷0.94

MOTANIA

Выбор насоса и электродвигателя

Предварительно следует определиться с величиной рабочего давления: P = 5.0 ... 35.0 МПа.

Частота вращения вала приводного электродвигателя: n = 750, 1000, 1500, 3000 об/мин



$$Q = V \cdot S = \frac{\pi \cdot d^2}{4} \cdot V$$

$$Q = q \cdot n \cdot \eta_O ... (\eta_O \approx 0.9)$$

$$q_{pacu} = \frac{Q}{n \cdot \eta_O} \Rightarrow q$$

$$N_{pac4} = \frac{p \cdot Q}{600 \cdot \eta} \approx \frac{p \cdot Q}{500}$$

NACTONIACIN

$$M = \frac{p \cdot q}{2\pi \cdot \eta_M}$$

Применение формул:

Q [lpm]
$$\approx \frac{V [m^3] \cdot n [min^{-1}]}{1000}$$

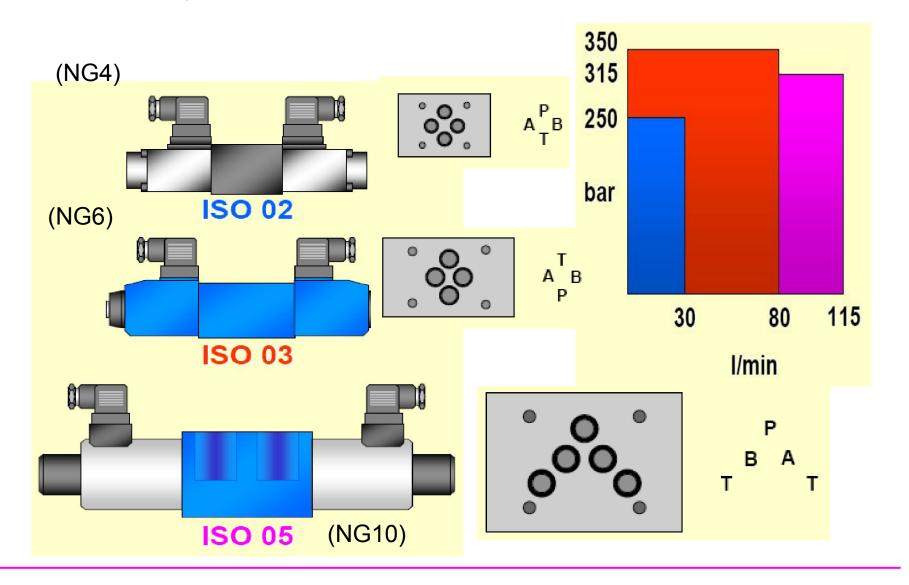
M [Nm]
$$\approx \frac{V [cm^3] \cdot \Delta p [bar]}{62}$$

$$P_{hyd} [kW] \approx \frac{\Delta p [bar] \cdot Q [lpm]}{612}$$

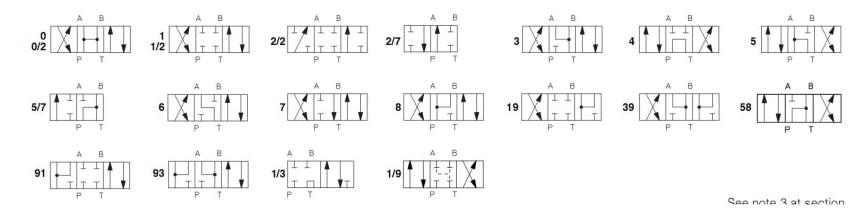
$$P_{drive} [kW] \approx \frac{\Delta p [bar] \cdot Q [lpm]}{500}$$

$$P_{out} [kW] \approx \frac{\Delta p [bar] \cdot Q [lpm]}{740}$$

Пропускная способность распределителей

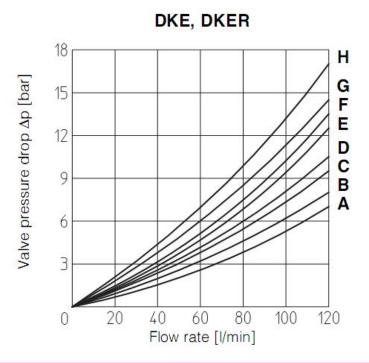


Потери давления в гидрораспределителях

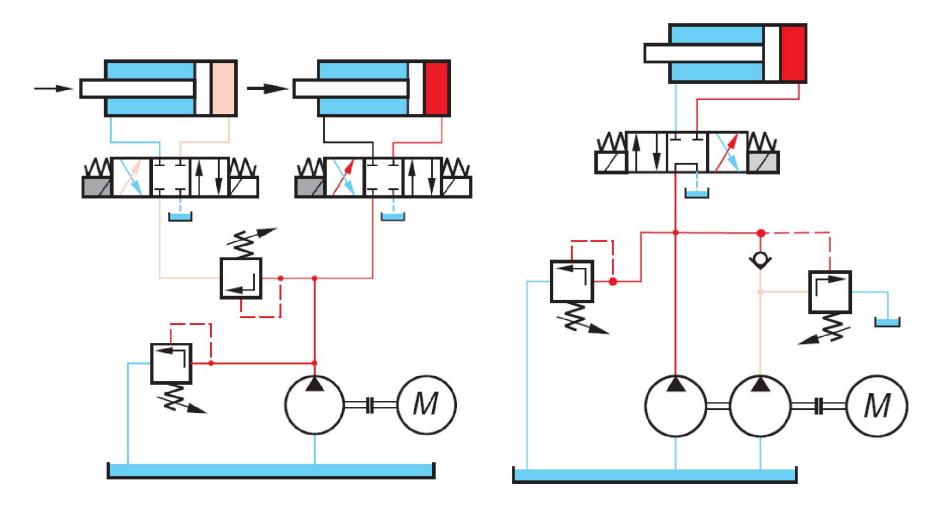


Flow direction Spool type	Р→А	Р→В	А→Т	В→Т	P→T	В→А
0, 0/1, 0/2, 2/2	Α	А	В	В		
1, 1/1, 1/3, 6, 8	Α	Α	D	С		
3, 3/1, 7	Α	Α	С	D		
4	В	В	В	В	F	
5	Α	В	С	С	G	
1/2	В	С	С	В		
2/7	D			F		
5/7	В			Α	Е	
19	А	D	С			Н

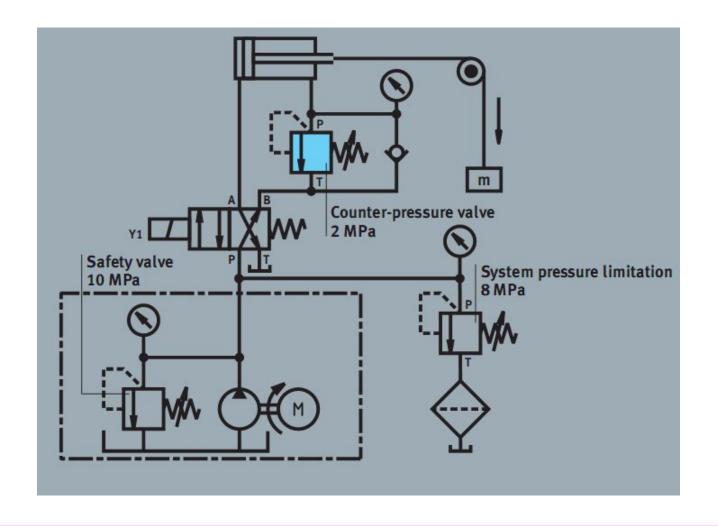
MOTONION



<u>Управление при помощи гидроклапанов</u> <u>последовательности</u>



<u>Схемы включения предохранительного клапана</u> <u>тормозной клапан</u>



Дроссель: расход и потери давления

Расход через дроссель

$$Q = \mu \cdot \frac{\pi \cdot d^2}{4} \cdot \sqrt{\frac{2\Delta p}{
ho}}$$
 л/мин

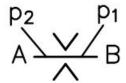
Потери давления на дросселе

$$\Delta p = p_2 - p_1 = \frac{\rho}{2} \cdot \left(\frac{4Q}{\mu \cdot \pi \cdot d}\right)^2$$

d – диаметр отверстия;

ρ – плотность рабочей среды;

 μ = 0,78 – коэффициент расхода



Применение формул:

$$Q \approx 0.55 d^{2} \text{ [mm]} \cdot \sqrt{\Delta p \text{ [bar]}}$$
$$d \approx 1.37 \cdot \frac{Q \text{ [lpm]}}{\sqrt{\Delta p \text{ [bar]}}}$$

$$\Delta p \approx \left(\frac{1.81 \cdot Q [lpm]}{d^2 [mm]}\right)^2$$

<u>Потери давления в трубопроводах</u>

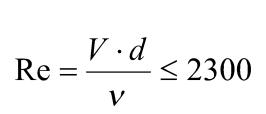
Допустимые скорости течения в трубопроводах:

MATANMAT

- напорный — 2 … 5 м/с; - возвратный (сливной) — 1,5 … 2,5 м/с;

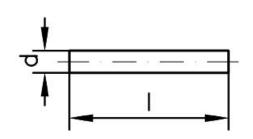
- всасывающий -

0,6 ... 1 м/с



$$\lambda = \frac{64}{\text{Re}}$$

$$\Delta p = \lambda \cdot \frac{l}{d} \cdot \frac{\rho \cdot V}{2}$$



Применение формул:

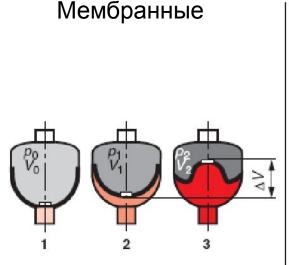
Q [lpm]
$$\leq 0.108 \cdot d \text{ [mm]} \cdot v \quad \left[\frac{\text{mm}^2}{\text{s}} \right]$$

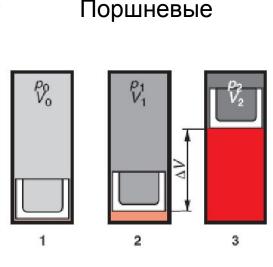
$$d [mm] \ge \frac{9.2 Q [lpm]}{v \left\lceil \frac{mm^2}{s} \right\rceil}$$

$$\frac{\Delta p}{I} \left[\frac{bar}{m} \right] \approx \frac{6.1 \cdot v \left[\frac{mm^2}{s} \right] \cdot Q \left[\frac{I}{lpm} \right]}{d^4 [mm]}$$

Основные характеристики ГПА







 p_0 = давление зарядки азотом

 $\vec{p_1}$ = наименьшее рабочее давление

 p_1' = наибольшее рабочее давление

 $\dot{V_0}$ = эффективный объём газовой полости

 $V_{_{1}}^{\check{}}$ = объём газа при давлении р $_{_{1}}$

 $V_2^{'}$ = объём газа при давлении р $_2^{'}$

 $\Delta \tilde{V} =$ объём вытесняемой жидкости

Предварительный расчет гидропневмоаккумулятора

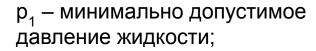
$$\Delta V = V_0 \bigg(\frac{p_0}{p_1}\bigg)^{\frac{1}{\kappa}} \bullet \left[1 - \bigg(\frac{p_1}{p_2}\bigg)^{\frac{1}{\kappa}}\right] \qquad \text{k=1.4- показатель адиабаты;} \\ \Delta V - \text{вытесняемый объём жидкости;}$$

$$p_2 = \frac{p_1}{1 - \frac{\Delta V}{V_0 \left(\frac{p_0}{p_1}\right)^{\frac{1}{\kappa}}}}$$

$$V_{0} = \frac{\Delta V}{\left(\frac{p_{0}}{p_{1}}\right)^{\frac{1}{\kappa}} \bullet \left[1 - \left(\frac{p_{1}}{p_{2}}\right)^{\frac{1}{\kappa}}\right]} \qquad \begin{array}{c} p_{0} \leq 0.9^{*} \ p_{1}; \\ \Delta V = Q^{*}t \end{array}$$
 В дальнейшем необходимо скорректировать объём с учетом поправочных коэффициентов



 p_0 – давление зарядки азотом;

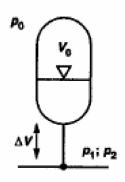


 p_{2} – наибольшее давление жидкости в системе;

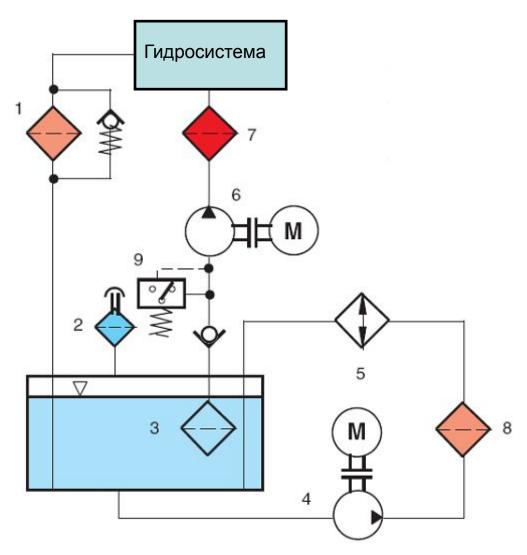
$$p_0 \le 0.9* p_1$$

 $\Delta V = Q*t$

объём с учетом поправочных коэффициентов, приводимых в каталогах фирм-изготовителей.



Фильтрация в гидросистемах



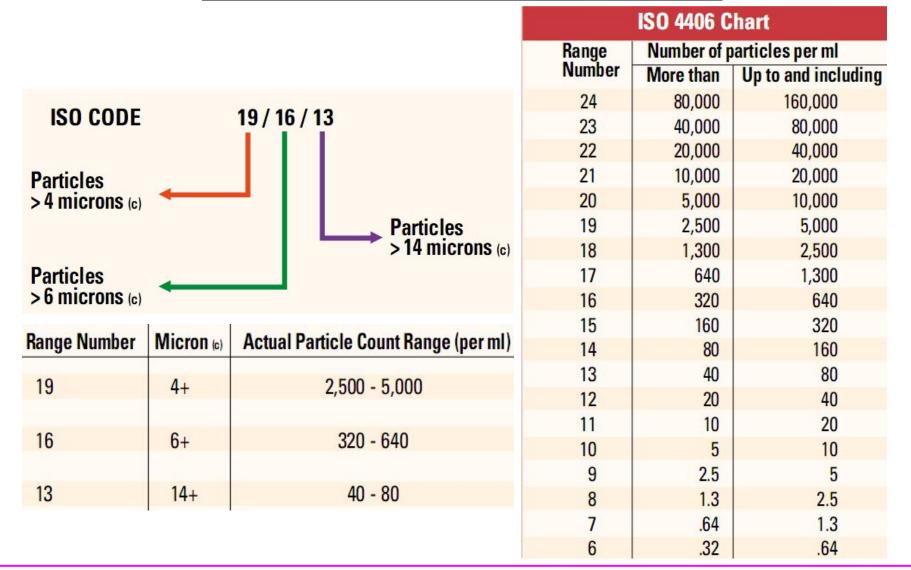
- 1. Возвратный фильтр (фильтрация на сливе)
- 2. Фильтр-сапун
- 3. Всасывающий фильтр
- 4. Насос вспомогательной фильтрующей системмы
- 5. Теплообменник
- 6. Основной насос
- 7. Фильтр высокого давления
- 8. Фильтр вспомогательной фильтрующей системы
- 9. Реле давления (вакуума)

Классы чистоты жидкостей по ГОСТ 17216-2001

Класс	Число частиц загрязнителя в (100 ± 0,5) см³ жидкости при размере частиц, мкм, не более								не более	Масса
чистоты жидко- стей	от 0,5 до 1	св. 1 до 2	св. 2 до 5	св. 5 до 10	св. 10 до 25	св. 25 до 50	св. 50 до 100	св. 100 до 200	волокна	загрязните- лей, %, не более
00	800	400	32	8	4	1	-7316	AO	AO	
0	1600	800	63	16	8	2	Отсутствие		70	
1		1600	125	32	16	3	240	Отсут-		He
2			250	63	32	4	1	ствие	Отсут-	нормируется
3				125	63	8	2	010010	ствие	пормирустел
4				250	125	12	3			
5				500	250	25	4	1		
6				1000	500	50	6	2	1	0,000032
7				2000	1000	100	12	4	2	0,000064
8				4000	2000	200	25	6	3	0,000125
9				8000	4000	400	50	12	4	0,00025
10	He	нормируе	ется	16000	8000	800	100	25	5	0,0005
11				31500	16000	1600	200	50	10	0,001
12				63000	31500	3150	400	100	20	0,002
13				0	63000	6300	800	200	40	0,004
14				125000	12500	1600	400	80	0,008	
15			· ·			25000	3150	800	160	0,016
16						50000	6300	1600	315	0,032
17							12500	3150	630	0,064

MOTANIA

<u>Коды чистоты масла по ISO 4406</u>



Тонкость фильтрации и области применения

Рекомен- дуемая тонкость фильтрации (β = 100), мкм	Число частиц загрязнений в 100 см ³ , при размере частиц, мкм		Класс Класс чистоты чистоты по по Гост SAE, 17216- ASTM, 71 AJA		Тип гидроустановки
	5	15			
1 – 2	3000	200	67	0	Высокочуствительные гидросистемы авиационной техники с прогнозируемой надежностью, лабораторные исследования.
25	9000	700	8	2	Гидросистемы автоматического управления с высокими динамическими характеристиками, работающие в области высоких давлений (авиационная техника, роботы-манипуляторы, станки с ЧПУ, системы стабилизации)
510	25000	2000	910	3	Высокоточные промышленные гидросистемы с высокой эксплуатационной надежностью и заданным сроком службы отдельных элементов (наиболее чуствительны к загрязнению сервоклапаны и пропорциональные регуляторы).
1020	80000	6000	1112	5	Гидравлические установки общего назначения и гидросистемы подвижных машин, для средних давлений и размеров
1525	200000	14000	13	6	Гидросистемы, применяемые в тяжелой промышленности, в области низких давлений или системы с ограниченным сроком службы.
2040	700000	50000	14	12	Гидросистемы низкого давления с большими зазорами.

Рекомендации в отношении качества очистки рабочей жидкости при фильтрации основного потока.

Гидроагрегаты	Размещение фильтра в системе	Номинальная тонкость фильтрации, мкм	Класс чистоты
Клапаны давления на Р _{ном} =16…32 МПа	В напорной линии	1025	1112
Аксиально-поршневые гидромашины	На всасывании	1016	1112
Аксиально-поршневые гидромашины	На линии слива и (или) напора	1625	1213
Гидрораспределители золотниковые (Dy = 20,25,32, P _{ном} = 1631 Мпа)	В напорной линии	1625	1213
Шестеренные, радиально- поршневые гидромашины	На линии слива и (или) напора	4063	1416
Распределители, регуляторы расхода, запорные клапаны	На линии слива и (или) напора	4063	1416
Гидроцилиндры	На линии слива и (или) напора	4080	1417

MOTANIA

<u>Чистота рабочей жидкости.</u> <u>Рекомендации по выбору фильтров</u>

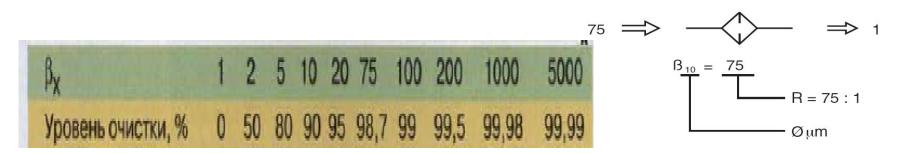
ГОСТ 17216-71 "Промышленная чистота. Классы чистоты жидкостей" устанавливает 19 классов чистоты рабочих жидкостей.

Практически чистота рабочей жидкости гидросистем находится в пределах 6..14 классов

Номинальная тонкость фильтрации (ГОСТ 14066-68) – минимальный размер частиц, задерживаемый фильтром, число которых составляет не менее 90% от числа частиц того же размера, находящихся в не фильтрованной жидкости (β = 90%).

Абсолютная тонкость фильтрации определяется размером наиболее крупной частицы, которая еще может пройти через фильтр (β = 100%).

ГОСТ 14066-88 устанавливает следующий ряд значений номинальной тонкости фильтрации, мкм: 5, 10, 16, 25, 40, 63, 80, 100, 125, 160, 200, 250.



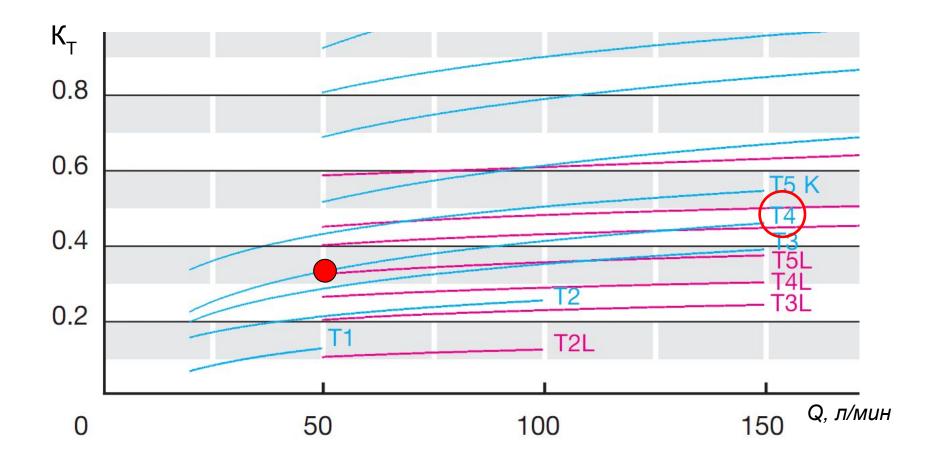
34

Рекомендации по выбору воздушного теплообменника

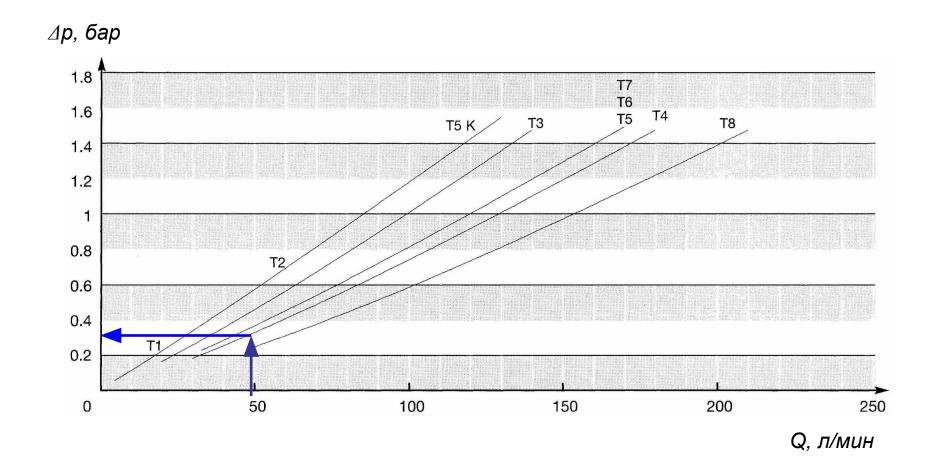
(по методике фирмы AKG Thermotechnik International GmbH&Co.KG)

_			
2	Определение исходных данных для расчета: N_T – отводимая тепловая мощность; Q - поток масла через теплообменник; $T1$ – температура масла на входе в теплообменник; $T2$ – температура охлаждающего воздуха Определение коэффициента теплоотвода K_T	кВт л/мин °C °C кВт / °C	$P_{req} = 12 \text{ kW}$ $V_{Oil} = 50 \text{ l/min}$ $T_{Oil} = 70 \text{ °C}$ $T_{caf} = 30 \text{ °C}$ $K_T = \frac{N}{\Delta T} = \frac{12}{70 - 30} = 0.3$
			$^{\prime}$ ΔT $70-30$
3	Выбор теплообменника по графикам каталога и вычисление реальной отводимой мощности	кВт	0,32 T4 25 50 75 O
4	Определение потерь давления на теплообменнике и падения температуры масла по графикам каталога и формуле: $\Delta T = 33 \cdot \frac{N}{Q}$	°C	$\Delta T = 33 \cdot \frac{12.8}{50} = 8.4$ $V = 30 \text{ cCT}$
5	Корректировка потерь давления в зависимости от вязкости масла $\Delta p = \Delta p_0 \cdot f$	бар	mm², cSt 10 15 20 30 40 50 60 80 100 f 0.5 0.65 0.75 1.0 1.2 1.4 1.6 2.1 2.8

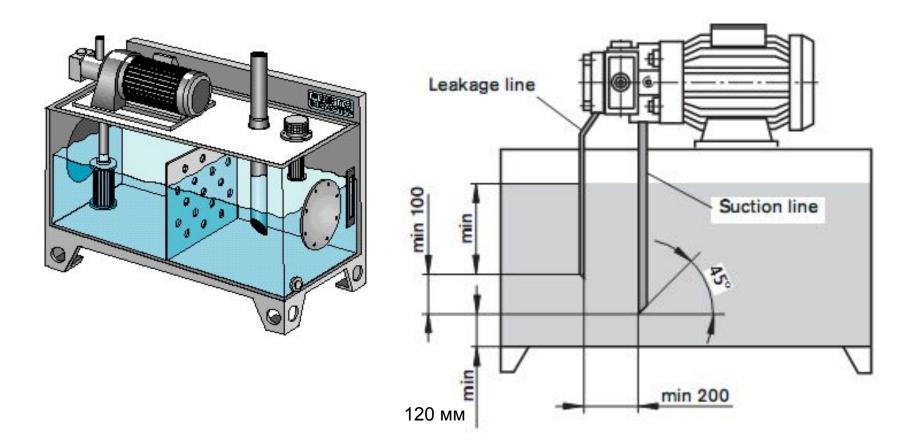
Графики для выбора теплообменника



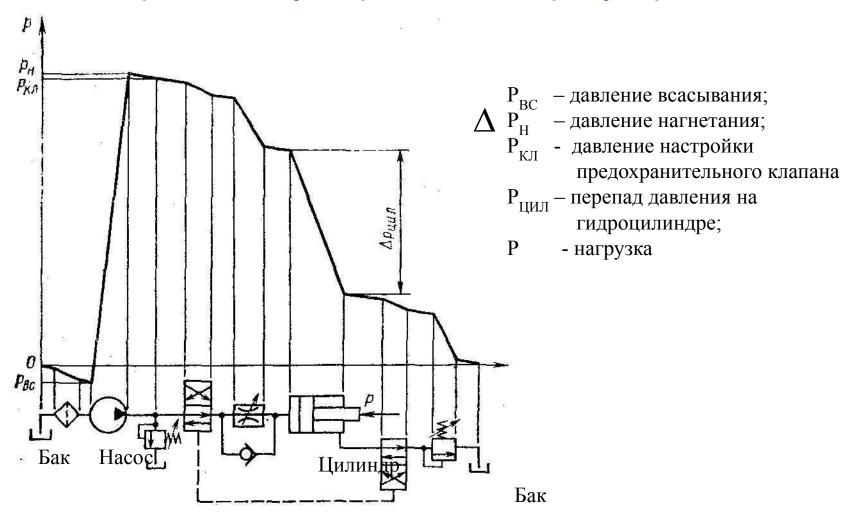
<u>График для определения потерь давления на</u> <u>теплообменнике воздушного охлаждения</u>



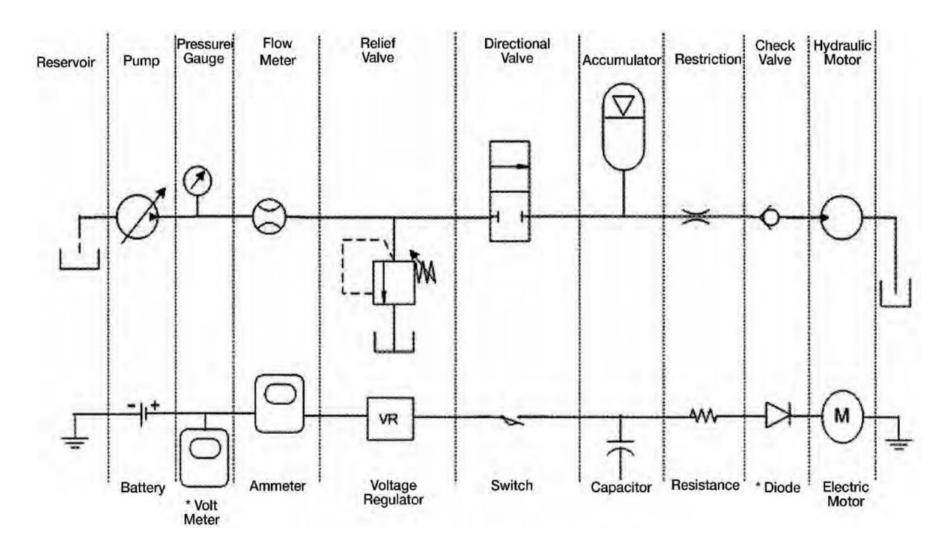
<u>Бак гидравлический</u>



<u>Изменение давления при движении масла через</u> <u>гидросистему с дроссельным регулированием</u>

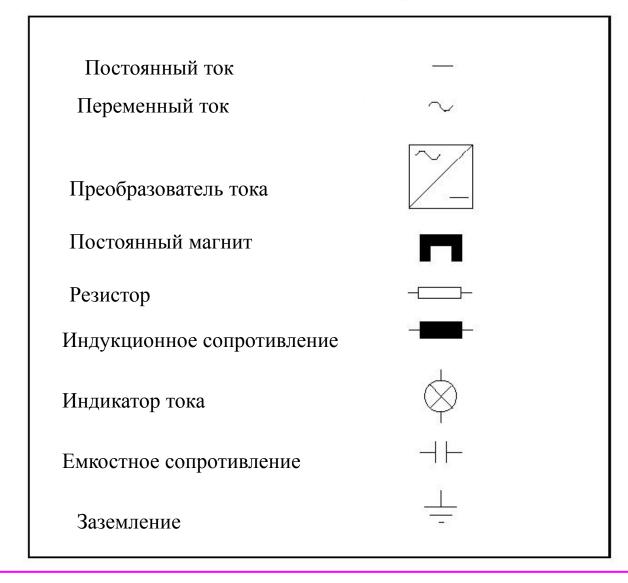


Электро-гидравлическая аналогия



LCNICATON

Обозначения на электросхемах

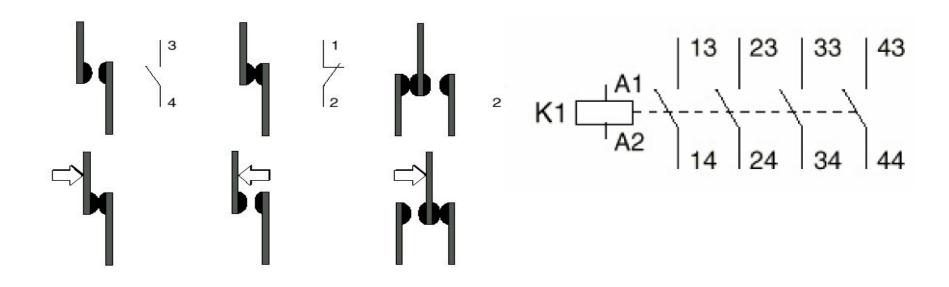


<u>Обозначения электроконтактов</u>

Нормально закрытый Нормально открытый контакт, открываемый в контакт ручном режиме Нормально открытый контакт Перекидной контакт с фиксацией Нормально открытая кнопка, с фиксацией Нормально открытый контакт, закрываемый в ручном режиме Конечный выключатель, Нормально закрытый контакт механический Конечный выключатель, механический, нормально Нормально закрытый открытый, активированный контакт, (нажатый) в данный момент с фиксацией

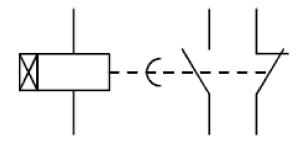
Типы электроконтактов, кнопки





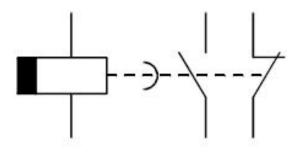
Электромеханическое реле времени

Реле времени с задержкой на включение



Реле времени с задержкой на отключение





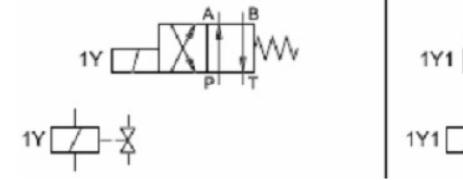
Обозначения электромагнитов на гидросхемах

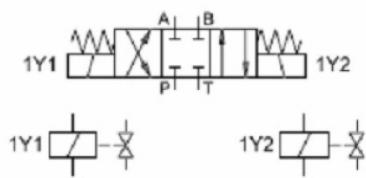
Односторонний электромагнит

Двухсторонний электромагнит

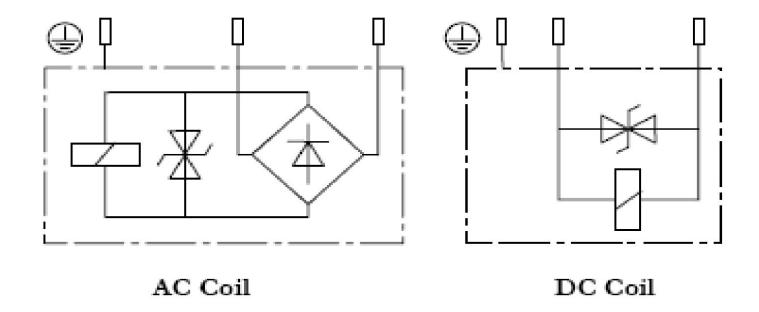
Односторонний электромагнит
с ручным дублированием

Электрогидравлический
преобразователь



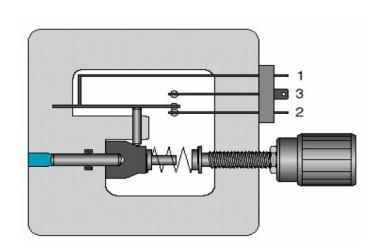


Электромагниты гидрораспределителей

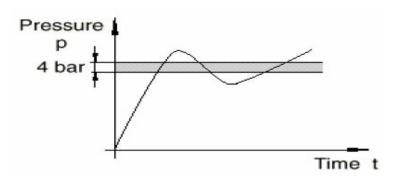


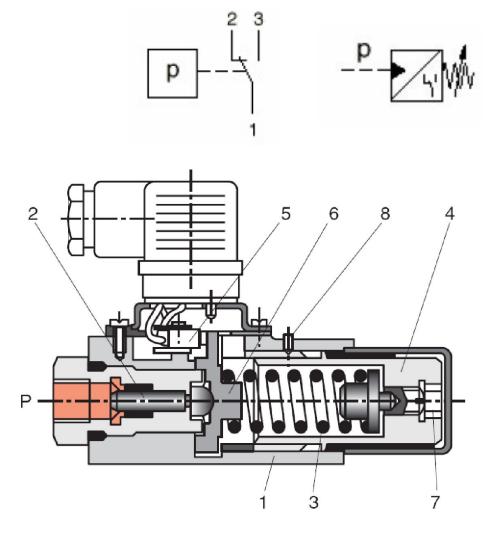
MOTONION

<u>Реле давления</u>



Явление гистерезиса

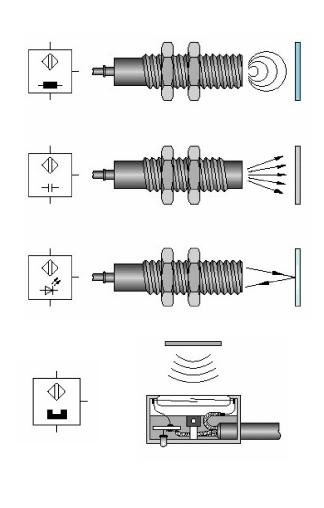




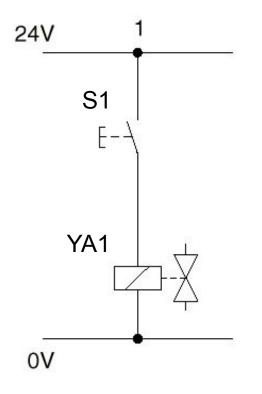
Обозначения бесконтактных датчиков

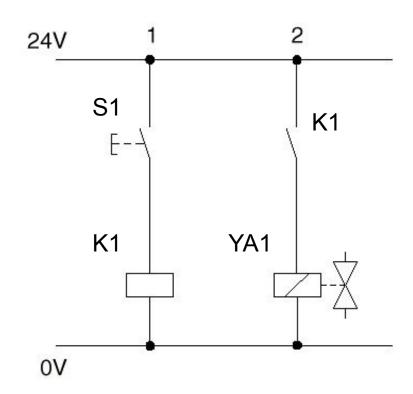
Общее обозначение безконтактного датчика Индуктивный датчик Емкостной датчик Оптоэлектронный датчик Геркон

MOTONION



Электроуправление гидрораспределителями

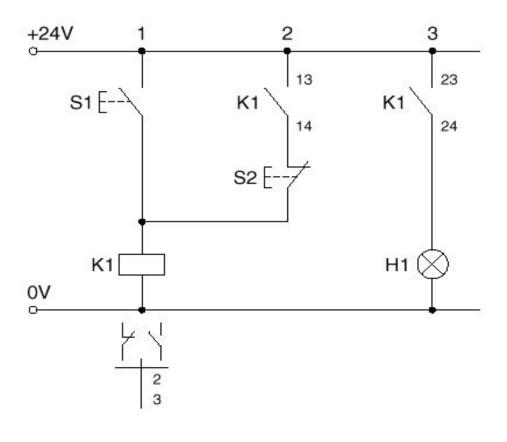




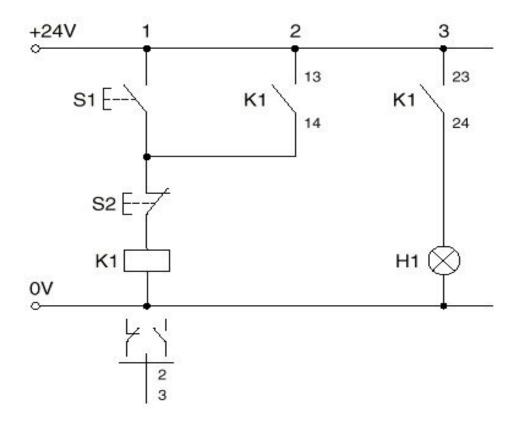
Прямое управление

Непрямое управление

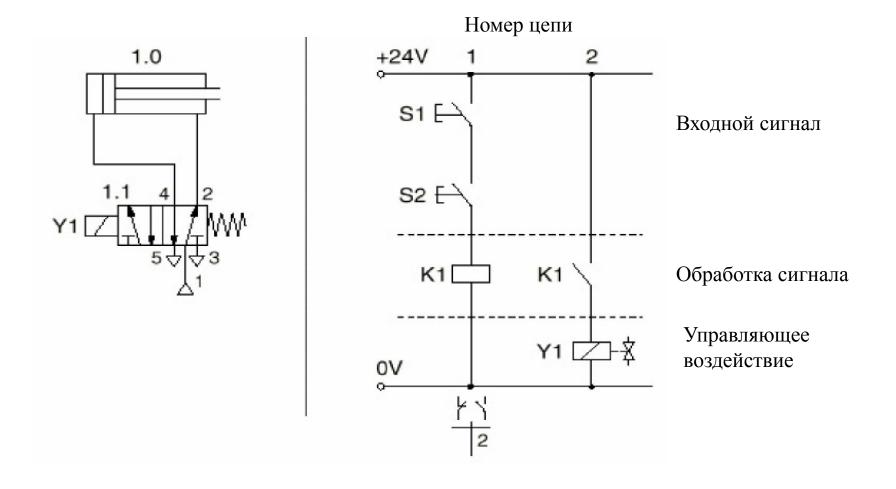
<u>Доминирующее включение</u>



Доминирующее отключение



<u>Изображение на электрогидравлической схеме</u>

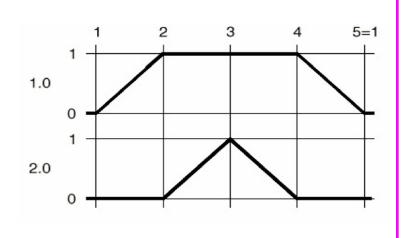


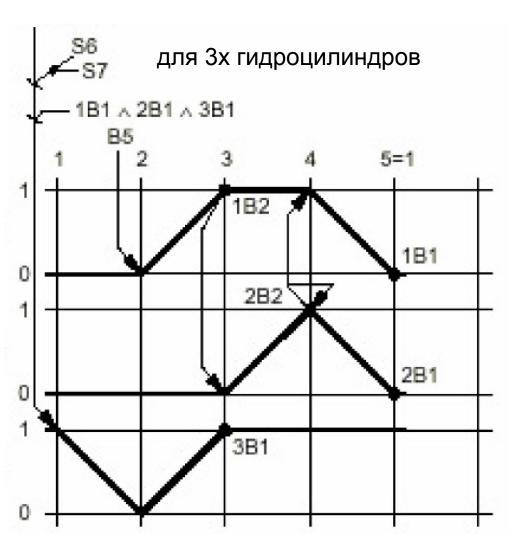
Адресация и обозначение контактов на электросхеме



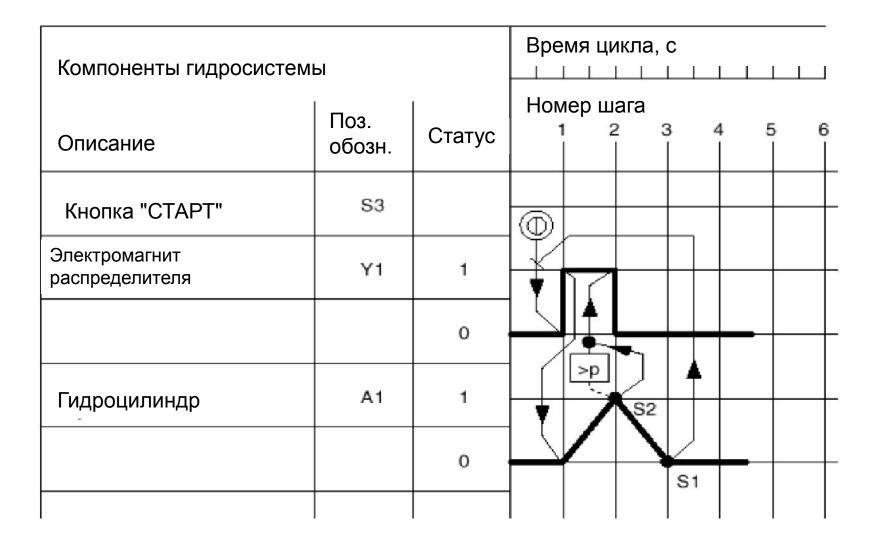
<u>Диаграмма «ШАГ – ПЕРЕМЕЩЕНИЕ»</u>

для 2х гидроцилиндров

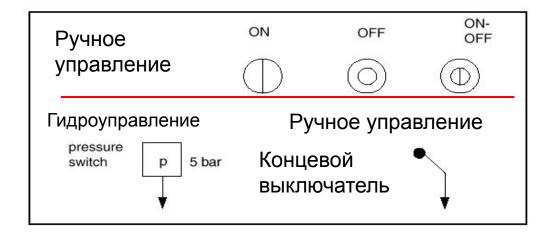


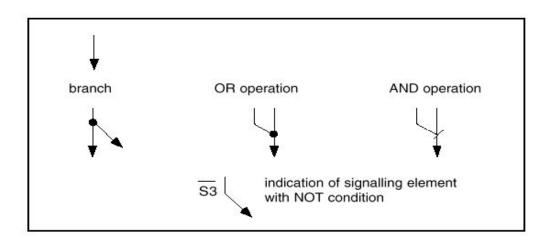


Функциональная диаграмма

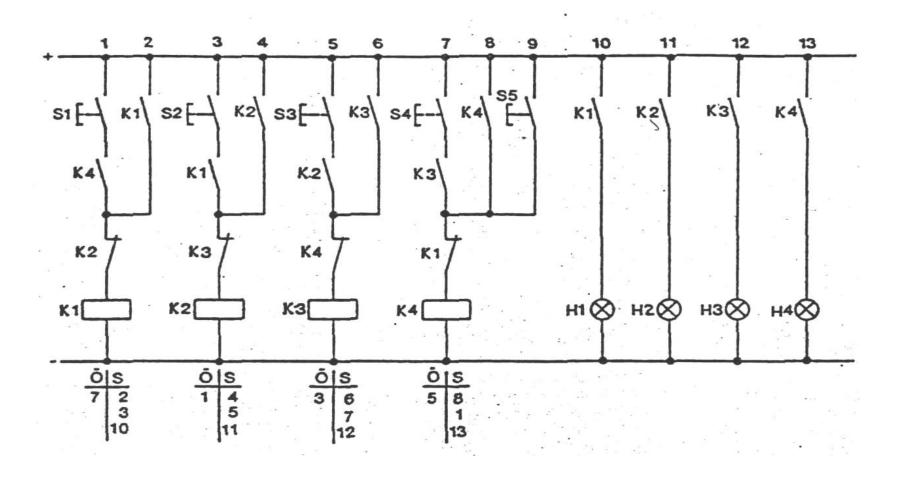


Символы сигналов и логических операций

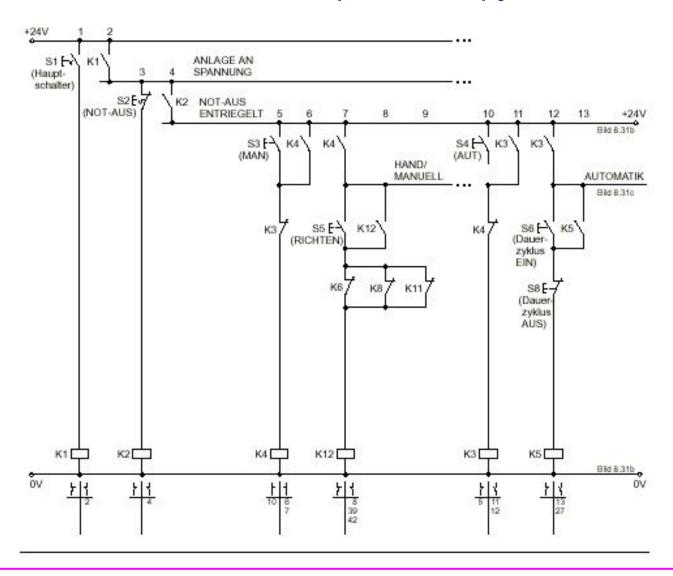




<u>Переключающий регистр с отключением</u> <u>предыдущего сигнала</u>



<u>Реализация сервисных функций</u>



<u>От релейно-контактной системы</u> <u>электроуправления — к контроллеру</u>

