

#### ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

# ДВИГАТЕЛИ АСИНХРОННЫЕ ТРЕХФАЗНЫЕ КОРОТКОЗАМКНУТЫЕ ВЗРЫВОБЕЗОПАСНЫЕ СЕРИЙ В И ВР МОЩНОСТЬЮ ОТ 0,25 ДО 110 кВт

ТЕХНИЧЕСКИЕ УСЛОВИЯ

**FOCT 23111-78** 

Издание официальное

E

## ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

# ДВИГАТЕЛИ АСИНХРОННЫЕ ТРЕХФАЗНЫЕ КОРОТКОЗАМКНУТЫЕ ВЗРЫВОБЕЗОПАСНЫЕ СЕРИЙ В И ВР МОЩНОСТЬЮ ОТ 0,25 ДО 110 кВт

## Технические условия

Series B and BP asynchronous squirrel-cage and explosion-proof electrical motors power 0,25 to 110 kWt Specifications

ΓΟCT 23111–78\*

OKII 33 4100

Постановлением Государственного комитета стандартов Совета Министров СССР от 11 мая 1978 г. № 1259 срок действия установлен

с 01.01 1980 г. до 01.01 1985 г.

## Несоблюдение стандарта преследуется по закону

Настоящий стандарт распространяется на асинхронные трехфазные мороткозамкнутые взрывобезопасные двигатели серий В и ВР частоты сети 50 и 60 Гц, напряжением от 220 до 660 В, мощностью от 0,25 до 110 кВт (при синхронных частотах вращения 1500 и 1800 об/мин) климатических исполнений У 2,5; УХЛ 2,5 и Т 2,5 по ГОСТ 15150—69, изготовляемые для нужд народного хозяйства и экспорта в страны с умереннным и тропическим климатом.

Стандарт не распространяется на двигатели передвижных забойных механизмов, с удлиненным концом вала, многоскоростные, химостойкие, крановые, подгруппы IIC по ГОСТ 12.2.020—76, конвейерные, лебедочные, с повышенным скольжением, буровых установок.

Стандарт полностью соответствует рекомендациям СЭВ РС 189—74 и РС 3031—71 и Публикации 72 МЭК, 1971 г., в части, касающейся параметрического ряда мощностей.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

## 1. ТИПЫ, ОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ И РАЗМЕРЫ

1.1. Типоразмеры и основные параметры двигателей при номинальной нагрузке и номинальном режиме работы S1 по ГОСТ 183—74 должны соответствовать указанным в табл. 1. Допускае-

#### Издание официальное

Перепечатка воспрещена

E

\* Переиздание (март 1981 г.) с изменениями № 1, 2 утвержденными в июне 1979 г. и декабре 1980 г.; Пост. № 5987, 26.12. 1980 г. (ИУС 7—79, 2—81)

Типоразмер двигателя	Мощ- ность <b>Р<sub>2</sub>.</b> кВт	К. п. л. η. %	Коэффици- ент мощ- ности cos <b>Ф</b>	Скольжение номинальное S <sub>H</sub> , %	Отношение начального пускового тока к номинальному $I_{\Pi}/I_{H}$	Отношение начального пускового вращающего момента к номинально- му $M_{\Pi}/M_{H}$	Отношение минимального вращающего момента к номинальному $M_{ m MHH}/M_{ m H}$	Отношение максимального вращающего момента к номинальному макс/Мн	Маховой момент ротора двигателя <i>GD</i> <sup>2</sup> н∙м <sup>2</sup>
		Син	хронная ча	стота вра	щения п <sub>с</sub>	=3000 и 360	0 об/мин		
B63A2, BP63A2	0,37	73,0	0,84	10,00	5,0	2,6	1,3	2,6	0,0221
B63B2, BP63B2	0,55	76,0	0,85	10,00	5 <b>,9</b>	3,2	1,3	2,6	0 <b>,029</b> 5
B71A2, BP71A2	0,75	78,0	0,86	7,00	5,9	2,7	1,3	2,6	0, <b>0</b> 432
B71B2, BP71B2	1,10	80,0	0,87	7,00	5,3	2,7	1,3	2,7	0,0490
B80A2, BP80A2	1,50	81,0	0,90	7,00	6,0	2,3	1,3	2,5	0,0882
B80B2, BP80B2	2,20	83,0	0,91	7,00	6,0	2,3	1,3	2,5	0,1180
B90L2, BP90L2	3,00	82,5	0,87	5,50	6.0	2.0	1,3	2,4	0,1960
B100S2, BP100S2	4,00	84,5	0,87	4.30	6,7	2,1	1,3	2,5	0,2940
B100L2, BP100L2	5,5 <b>0</b>	85,0	0,88	5.30	6,7	2,1	1,3	2,5	0,3920
B112M2, BP112M2	7,50	<b>8</b> 8,0	0.88	4,00	7,0	2,2	1,3	2,8	0,5880
B132M2, BP132M2	11,00	88,5	0,87	3.00	7.0	2,0	1,3	2,8	1,4700
B160S2, BP160S2	15, <b>0</b> 0	89,5	0,89	2,60	6,0	1,8	1,3	2,5	2,9400
B160M2, BP160M2	18,50	90,0	0,90	2,60	6,0	1,8	1,3	2,6	3,5300
B180S2, BP180 <b>S2</b>	22,0 <b>0</b>	90,0	0,89	2,00	6.9	2,0	1,3	2,7	5,0000
B180M2, BP180M2	30,00	91,0	0,90	2,30	6,7	2,0	1,3	2,5	6,0800
B200M2	37,00	91,5	0,86	1,60	6,5	2,0	1,2	2,6	10,3000

Типоразмер двигателя	Мощ- ность Р∎. кВт	К. п. д. η, %	Коэффици- ент мощ- ности соѕ ф	Скольже- ние номи- нальное Ѕ <sub>н</sub> , %	Отношение начального пускового тока к номинальному в применения в при	Отношение начального пускового вращающего момента к номинальному $M_{\rm II}/M_{\rm H}$	Отношение минимального вращающего момента к номинальному мин/М	Отношение максимального вращающего момента к номинальному $M_{\rm makc}/M_{\rm H}$	Маховой момент ротора двигателя $GD_{дв,}^{2}$ $H \cdot M^{\sharp}$
BP200M2	37,00	90,5	0,86	2,00	5.5	1,9	1,2	2,3	11.5000
B200L2	45,00	92,5	0,87	1,60	6,8	1,9	1,2	2,6	12,3000
BP200L2	45,00	90,0	0,88	2,00	6,2	1,8	1,2	2,3	13, <b>6</b> 000
B225M2	55.00	92,5	0,89	1,70	6.5	1,8	1,2	2,6	15,5000
BP225M2	55,00	90.5	0,86	2,30	6,9	2,3	1,2	2.7	16.7000
B250S2, BP250S2	75,00	92.0	0,89	0,83	7,0	1,6	1,2	2,4	34,3000
B250M2, BP250M2	90,00	92,0	0,90	0.83	7,0	1,6	1,2	2.6	43,2000
B280S2, BP280S2	110,00	93,0	0,89	1,25	7,0	1,6	1,1	3,0	54,00 <b>0</b> 0

# Синхронная частота вращения $n_{\mathbf{c}} = 1500$ и 1800 об/мин

B63A4, BP63A4	0,25	70.0	0,75	10,00	4,1	1,9	1,3	2,2	0,0294
B63B4, BP63B4	0,37	71,0	0,76	10,00	4,1	1,8	1,3	2,2	0.0392
B71A4, BP71A4	0,55	74,0	0,77	10,00	4,1	1,9	1,3	2,2	0,0618
B71B4, BP71B4	0,75	76.0	0,77	7,00	4,4	1,9	1,3	2,2	0,0911
B80A4, BP80A4	1,10	79,0	0,80	7,60	5, <b>1</b>	1,8	1,3	2,2	0,1275
B80B4, BP80B4	1,50	80,0	0,80	7,00	5,1	1,8	1,3	2,2	0,1765
B90L4, BP90L4	2,20	81,0	0,80	6,70	6,0	2,0	1,3	2,6	0,2940
B100S4, BP100S4	3,00	81,5	0,80	4,70	5,8	1,9	1,3	2,5	0,4900

## Продолжение табл. 1

Типоразмер двигателя	Мощ- ность <b>Р2</b> , кВт	К. п. д. η, %	Коэффици- ент мощ- ности соѕ <b>ф</b>	Скольже- ние номи- нальное S <sub>H</sub> , %	Отношение на- чального пускового тока к но- минально- му I <sub>П</sub> /I <sub>Н</sub>	Отношение начального пускового вращающего момента к номинальному $M_{\Pi}/M_{H}$	Отношение минимального вращающего момента к но- минальному М <sub>МИН</sub> /М <sub>Н</sub>	Отношение максимально- го вращаю- щего момента к номинальному макс/Мн	Маховой момент ротора двигателя GD <sup>2</sup> <sub>дв</sub> , Н⋅м <sup>2</sup>
B100L4, BP100L4	4,00	84,0	0,82	4,90	5, <b>8</b>	2,0	1,3	2,5	0,6070
B112M4, BP112M4	5,50	86,5	0,83	4,00	7,0	2,3	1,3	2,8	0,9810
B132S4, BP132S4	7,50	89,0	<b>0</b> ,85	3,33	7,0	2,3	1,3	3,0	2,3400
B132M4, BP132M4	11,00	89,0	0,84	3,33	7,0	2,3	1,3	3,0	2,9400
B160S4, BP160S4	15,00	90,0	0,84	2,50	6,5	2.2	1,3	2,6	5,6800
B160M4, BP160M4	18,50	90,5	0,85	2,60	6,5	2,2	1,3	2,6	6,9600
B180S4	- 22, <b>0</b> 0	91,0	0,86	2,10	<b>6</b> ,5	2,0	1,3	2,8	10,4000
BP180S4	22,00	88,5	0,87	2,30	5,7	2,1	1,3	2,3	11,5000
B180M4	-30,00	91,0	0,88	2,20	6,5	2,0	1,3	2,8	12,7000
BP180M4	30,00	<b>8</b> 9,5	0,87	2, <b>6</b> 0	5,7	2,1	1,3_	2,3	14,1000
B200M4	 - 37,00	92,5	0,89	2,00	6,0	1,8	1,3	2,5	17,5000
BP200M4	- 07,00	90,5	0,87	2,30	6,1	2,2	1,5	2,6	18,7000
B200L4	45,00	92,5	0,88	2,30	6,7	2,1	1,5	2,8	20,3000
BP200L4	170,00	91,5	0,87	2,30	6,3	2,2	1,5	2,7	22,7000
B2 <b>25M4</b>	- 55,00	93,0	0,89	1,60	<b>6</b> ,5	1,7	1.2	2,5	32,0000
BP225M4		91.5	0,85	2,00	6,1	2,1	1,5	2,3	34,0000
B250S4, BP250 <b>S4</b>	75,00	91,7	0,89	1,00	7,0	2,0	1,5	2,3	66,7000

Продолжение табл. 1

Типоразмер двигателя	Мощ- мость <b>Р</b> 2, кВт	К. п. д. η, %	Коэффици- ент мощ- ности соs φ	Скольже- ние номи- нальное $S_{\rm H}$ , %	Отношение начального пускового тока к номинальному $I_{\rm fi}/I_{\rm fi}$	Отношение начального пускового вращающего момента к номинальному $M_{\Pi}/M_{H}$	Отношение минимального вращающего момента к номинальному $M_{ m MHH}/M_{ m H}$	Отношение максимально- го вращаю- щего момента к номинальному $M_{\rm makc}/M_{\rm H}$	Маховой момент ротора двигателя <i>GD</i> <sup>2</sup> <sub>ДВ,</sub> Н·м <sup>2</sup>
B250M4, BP250M4	90,00	92,0	0,90	1,00	7,0	2,0	1,5	2,3	78,5000
B280S4, BP280S4	110,00	93,5	0,89	1,00	6,8	2,0	1,5	2,8	115,0000

## Синхронная частота вращения $n_c = 1000$ и 1200 об/мин

B71A6, BP71A6	0,37	70,0	0.73	10,00	3,6	1.7	1,2	2,0	0,0890
B71B6, BP71B6	0,55	71,0	<b>0,7</b> 5	10,00	3,6	1,7	1,2	2.0	0,1080
B80A6, BP80A6	0,75	72,0	0,74	7,00	4,5	1,7	1,2	2,0	0,1760
B80B6, BP80B6	1,10	74,0	0,75	7,00	4,5	1,7	1.2	2,0	0,2350
B90L6, BP90L6	1,50	76,5	0,72	7,00	4,5	2,1	1,3	2,3	0,3000
B100L6, BP10 <b>0L</b> 6	2,20	80,0	0,73	5,00	<b>5</b> ,5	1,8	1,3	2,4	0.7850
B112MA6, BP112MA6	3,00	81,0	0,78	5.00	6,0	2,0	1,5	2,7	1,0800
B112MB6, BP112MB6	4,00	83,5	0,78	4,50	6,0	2,0	1,5	2,7	1,3700
B132S6, BP132S6	5,50	86,0	0,80	4,00	6,2	2,2	1,5	2,7	3,3300
B132M6, BP132M6	7,50	86,5	0,80	4,00	6,5	2,4	1,5	2,7	4,0200
B160S6, BP160S6	11,00	88,0	0,83	2,40	6,2	2,0	1,5	2,6	10,2000
B160M6, BP160M6	15,00	88,0	0,86	2,70	6,0	2,0	1,5	2,5	12,8000
B180M6, BP180M6	18,50	90,0	0,83	3,00	6,0	2.0	1,5	2,6	14,0000
B200M6, BP200M6	22,00	91,0	0,89	2,00	6,2	2,2	1,5	2,5	31,8000
	1 1	,	:	,	,	J j	ı ı		J

51,0000

2**,2** 

1,2

1,6

$\Pi$	родолжени <b>е</b>	табл.	ı
-------	--------------------	-------	---

								Проболжени	e taba. I
Типоразмер двигателя	Мощ- ность <b>Р</b> 2. кВт	К. п. д. η. %	Коэффици- ент мощ- ности соз <b>ф</b>	Скольже- ние номи- нальное <b>S</b> <sub>H</sub> , %	Отношение начально-го пуско-вого тока к номинальному In/Iн	Отношение начального пускового вращающего момента к номинальному $M_{\Pi}/M_{H}$	Отношение минимального вращающего момента к номинальному $M_{ m MИH}/M_{ m H}$	Отношение максимально- го вращаю- щего момен- та к номи- нальвому Ммакс/Мн	Маховой момент ротора двигателя $GD_{AB,}^{2}$ Н·м»
B200L6, BP200L6	30,00	91,0	0,89	2,00	6,4	2,0	1,5	2,5	36,1000
B225M6	37,00	<b>9</b> 1,5	0,88	2,00	6,0	1,5	1,2	2,2	51,0000
BP225M6	37,00	90,0	0,87	2,00	6,3	2,1	1,5	2,4	57,2000
B250S6, BP250S6	45,00	91,3	0,86	1,50	6,0	1,7	1,5	2,2	<b>78</b> ,5000
B250M6, BP250M6	55,00	92,0	0,86	1,40	6,0	2,0	1,5	2.4	94,0000
B280S6, BP280S6	75,00	93,0	0,85	1,30	5, <b>8</b>	1.6	1,2	2,5	143,0000
B280M6, BP280M6	90,00	93,0	0,86	1,40	5,8	1,6	1,2	2,5	167,0000
		Cı	инхронная ч	астота вр	ащения пс	=750 и 900 о	б/мин		
B112M8, BP112M8	3,00	81,0	0,70	6,67	4,9	1,9	1,5	2,4	1,3700
B132S8, BP132S8	4,00	84,0	0, <b>7</b> 0	5,33	4,9	1,8	1,5	2,3	3,0200
B132M8, BP132M8	5,50	84,8	0,70	5,33	4,9	1,8	1,5	2,4	3,3300
B160S8, BP160S8	7,50	86,0	0,76	2,50	5,5	2,0	1,4	2,5	10,2000
B160M8, BP160M8	11,00	86,0	0,77	2,70	5,5	2,0	1,4	2,5	12,8000
B180M8, BP180M8	15,00	88,0	0,76	3,50	4,6	2,0	1,4	2,2	14,0000
B200M8, BP200M8	18,50	89,5	0,81	2,00	5,6	2,1	1,4	2,4	31,8000
B200L8, BP200L8	22,00	<b>8</b> 9,5	0,82	2,20	5,7	2,2	1,4	2,4	36,1000
				•	1	1	1	i	1

2,00

5,7

0,81

30,00

B225M8

91,0

Продолжение табл. 1

Типоразмер двигателя	Мощ- ность' <b>Р<sub>2</sub>,</b> кВт	К. п. д η, %	Коэффици- ент мощ- ности cos <b>Ф</b>	Скольжение номинальное $S_{\rm H}$ , %	Отношение на- чального пускового тока к но- минальному /п//н	Отношение начального пускового вращающего момента к номинальному $M_{\pi}/M_{\rm H}$	Отношение минимального вращающего момента к номинальному $M_{\rm Muh}/M_{\rm H}$	Отношение максимально- го вращаю- щего момента к номиналь- ному макс/м	Маховой момент ротора двигателя <i>GD</i> <sup>2</sup> н.м.
BP225M8	30,00	89,0	0,79	2,00	5,1	1,8	1,3	2,1	57,2000
B250S8, BP250 <b>S8</b>	37,00	90,2	0,78	2,00	5,0	1,7	1,3	2,0	78,5000
B250M8, BP250M8	45,00	90,7	0,78	2,00	5,0	1,8	1,3	2,0	94,0000
B280\$8, BP280\$8	55,00	92,2	0,82	1,40	5,5	1,6	1,0	2,5	162,0000
B280M8, BP280M8	75,0	92,4	0,83	1,60	5,5	1,6	1,0	2,5	186,0000

Примечание. Для двигателей частотой 60 Гц допускается: снижение кратности начального пускового момента на 10%; повышение кратности начального пускового тока на 10%.

мые отклонения основных параметров двигателей — по ГОСТ 183—74.

Номинальные значения линейного тока и вращающего момента двигателей следует определять согласно справочному приложению 1.

При эксплуатации двигателей в режимах S2, S3, S4 и S6 по ГОСТ 183—74 допустимые значения мощности или тока и частоты включений в час следует определять согласно справочному приложению 2.

1.2. Номинальные значения климатических факторов внешней среды по ГОСТ 15543—70 и ГОСТ 15150—69, тип атмосферы II по ГОСТ 15150—69, при этом значение относительной влажности воздуха должно соответствовать указанным для климатического исполнения Т5.

Допустимые значения мощности или тока двигателя при температуре газообразной окружающей среды, отличной от 40°C, а также на высоте более 1000 м над уровнем моря следует определять согласно справочному приложению 3.

1.3. Двигатели должны изготовляться по уровню и виду взрывозащиты взрывобезопасными с взрывонепроницаемой оболочкой, а двигатели исполнений ВР 112—280 с тепловой защитой— дополнительно с искробезопасной электрической цепью по ГОСТ 12.2.020—76.

(1.2, 1.3. Измененная редакция, Изм. № 2).

- 1.4. Условия эксплуатации двигателей в части воздействия механических факторов внешней среды:
  - по ГОСТ 17516—72, группа М1 для двигателей серии В; по ГОСТ 21403—75 для двигателей серии ВР.
- 1.5. Двигатели частоты 50 Гц должны изготовляться на номинальные напряжения в соответствии с табл. 2.

Таблица 2

Исполнения двигателей	Напряжение, В	Схема соединения фаз обмот- ки статора
B63—80	660; 380	Звезда
D00 00	220	Треугольник
B90—280; BP63—280	660/380	
B90—225; BP63—225	380/220	Звезда/треугольник

Двигатели, изготовленные для экспорта, по требованию заказчика должны изготовляться на номинальные напряжения и частоту переменного тока в соответствии с табл. 3.

Таблица 3

Исполнения двигателей	Напряжение, В	Чястота, Гц	Схема соединения фаз обмотки статора	
B63-280; BP63-280	660; 500	50; 60		
	415; 400	50		
B63—132; BP63—132	440	50; 60	Звезда	
B250—280; BP250—280	440	<b>FO. CO</b>		
	380	50; 60		
B63—225; BP63—225	240; 230	50		
D00-220, DF00-220	220		To accomp the second	
B160—225; BP160—225	440	50; 60	Треугольник	
B90-280; BP90-280	380			

- 1.6. Способ охлаждения двигателей ICA 01 41 по ГОСТ 20459—75.
- 1.7. Исполнения по способу монтажа двигателей по ГОСТ 2479—79 должны соответствовать указанным в табл. 4.

Таблица 4

Исполнения двигателей	Исполнения по способу монтажа
B63—80; BP63—80	IM1281; M9881 (на лапах, с одним подшипниковым щитом, с фланцем на станине со стороны конца вала, для работы в любом пространственном положении); IM4481
<b>B</b> 90—132; BP90—1 <b>32</b>	IM1081;IM2081;IM3081
B160—180; BP160—180	IM1081; M9781 (на лапах с двумя подшипниковыми щитами с фланцем на станине со стороны конца вала для работы в любом пространственном положении); IM4081
B200—280; BP200—280	IM1001; M9701 (на лапах с двумя подшипниковыми щитами с фланцем на станине со стороны конца вала для работы в горизонтальном положении); IM4001; IM4011

1.8. По заказу потребителя в торце цилиндрического конца вала двигателей исполнений ВР 160—280 должны предусматриваться резьбовые отверстия для болтов.

Двигатели исполнений по способу монтажа IM1081; IM1001; IM1281 по заказу потребителя могут изготовляться с двумя цилиндрическими концами вала по ГОСТ 12080—66. При этом нагрузка на второй конец вала— по согласованию с разработчиком двигателей.

1.9. Радиальные нагрузки, длительно воздействующие на выступающий конец вала двигателя при расчетной долговечности подшипника не менее 10000 ч и отсутствии осевой нагрузки, не должны превышать значений, указанных в табл. 5.

При наличии осевой нагрузки, наклонном положении вала, а также для двигателя с двумя концами вала радиальная нагрузка устанавливается по согласованию с разработчиком двигателей.

Таблица 5

	Радиальная не бол	нагрузка на выступ ее, при синхронной	пающий конец вала и частоте вращения	двигателя. Н. . об/мин
Мощность, кВт	3000 и 3600	1500 и 1800	1000 и 1200	750 и 900
0,25		402/334		İ
0,37	383/314	314/255	588/481	_
0,55	363/295	481/392	530/432	
0,75	412/334	462/373	481/392	-
1,10	402/324	657/540	510/412	
1,50	578/471	588/480	912/745	_
2,20	558/452	735/598	913/667	-
3,00	697/568	1275/1030	1455/1195	1275/1100
4,00	863/706	981/804	1470/1205	2110/1725
5,50	853/696	1355/111 <b>0</b>	1965/1620	1910/1575
7,50	1080/883	1735/1420	1955/16 <b>00</b>	5180/42 <b>50</b>
11,00	1580/1295	1915/15 <b>70</b>	4810/3930	3060/2510
15,00	2430/2190	4180/3770	3140/2825	6170/5540
18,50	2450/2210	4120/3710	3530/3180	7730/6960
22,00	3670/3310	5270/4740	9650/8670	9210/8280
30,0 <b>0</b>	3580/3220	5050/4520	5880/5300	6420/5880
37,00	4130/3730	6270/5550	5940/5340	12450/11200
<b>45,</b> 00	4020/3630	5220/4710	11450/10300	12050/10900
55,00 75,00	5300/4760	6330/5680	11100/10000	13350/12000
75,00	8230/7400	10000/9020	12150/10950	13150/11800
9 <b>0,00</b> 10,00	8000/7210 8330/7500	9810/8820 10300/9310	11850/10600	-

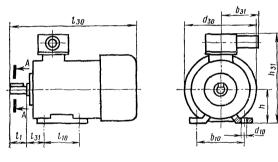
В числителе указана допустимая нагрузка при горизонтальном положении вала двигателя, в знаменателе — при вертикальном.

<sup>1.10.</sup> Габаритные, установочные, присоединительные размеры и масса двигателей должны соответствовать указанным в таб. 6 и на:

черт.	1 —	двигатели	исполнений	по	способу	монтажа	IM1081; IM1281:
черт.	2	<b>»</b>	<b>»</b>	<b>»</b>	<b>»</b>	<b>»</b>	IM2081;
							M9781; M9881;
черт.	3	<b>»</b>	<b>»</b>	<b>»</b>	<b>»</b>	<b>»</b>	IM3081; IM4081;
							IM4481;
черт.	4	>>	<b>»</b>	>>	>>	<b>»</b>	IM1001;
черт.	5	>>	<b>»</b>	>>	>>	>>	M9701;
черт.	6	<b>»</b>	<b>»</b>	>>	>>	>>	IM4001;
черт.		<b>»</b>	<b>»</b>	>	>>	<b>»</b>	IM4011.

Допуски на установочные и присоединительные размеры — по ГОСТ 8592—79, допуск на массу — не более плюс 7% без ограничения массы в сторону уменьшения.

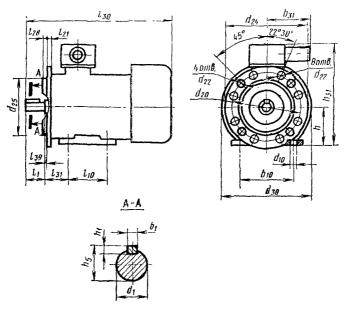
## Двигатели исполнений по способу монтажа ІМ1081; ІМ1281





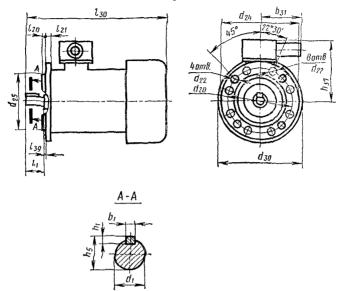
Черт. 1

## Двигатели исполнений по способу монтажа ІМ2081; М9781; М9881

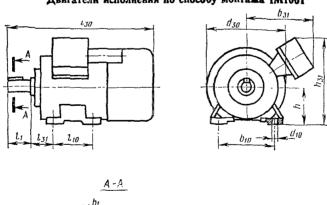


Черт. 2

## Двигатели исполнений по способу монтажа 1М3081; 1М4081; 1М4481

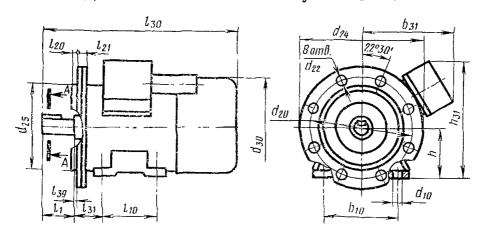


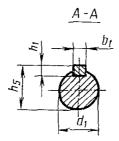
Черт. 3 Двигатели исполнения по способу монтажа IM1061



Gept. 4

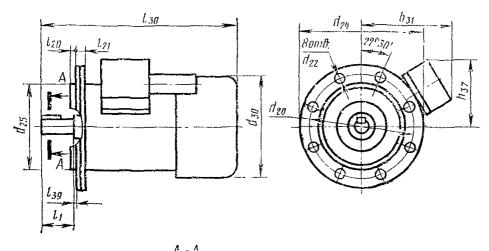
## Двигатели исполнений по способу монтажа M970t

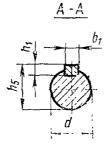




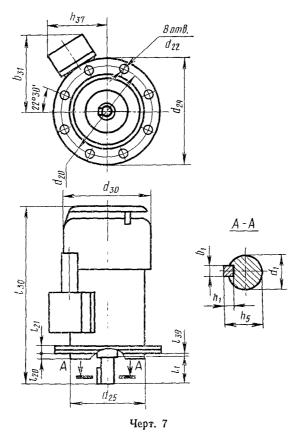
Черт, 5

## Двигатели исполнения по способу монтажа IM4001





## Двигатели исполнения по способу монтажа 1М4011



1.5—1.9 (Измененная редакция, Изм. № 2).

Crp.

5

FOCT 23111-78

				7																			,			uc 14	
Исполнение двигатедя	-олго-	Исполнение по способу	×		абар: М	и <b>т</b> ны м. н	e pa e bo	зме <b>ў</b> лее	ы,		У	стан	ОВО	чные	и	при	coe	дини	тель	ные	pas	мери	i, M)	4		о отвер-	, Kr
Испол	Число сов	монтажа	Чертеж	130	d <sub>21</sub>	d 30	b 31	ks:	h 27	l <sub>s</sub>	1,0	120	los	l 31	229	d ş	<b>d</b> 10	d so	d <sub>s</sub> ,	ds,	b,	b 10	h	À1	<b>A</b> 5	Число стий <b>d</b> i	Macca,
B71B	2	M9881	2					240	_		90			45			7					112	71				23,3
BP71B	4; 6			<b>30</b> 5	200	170	145	_		40		3,5	12		0	19	_	1 <b>6</b> 5	12	130			[		21,5	4	22,5
	2	IM4481	3						1 <b>7</b> 0		_			-			-					-	-				23,0
	4; 6		<u> </u>	_	<u> </u>				_		_	_	-		-	-		_	<u> </u>		6			6			22,2
B80A	2.4.	IM1281	1					260	_		100	_	=	50	=		10			=		125	80				28,8
BP80A	2; <b>4</b> ;	M9881	2		200				_			3,5	12		0	-	_	165	12	130	1					4	31,0
		IM4481	3	350			190	_	<b>17</b> 5	50	ì. I	0,0		_		22				_		_	_		24,5		30,0
B80B		IM1281	1	350		100	100	260			100			50			10		_	_		125	80		21,0	_	31,7
BP80B	2; 4; 6	M9881	2		200			200			100	3,5	10		0			1 <b>6</b> 5	12	130		120				4	34,0
		IM4481	3				_	_	175		_	0,0	12	_	_					30			_				33,0
B90L	0.4	IM1081	1		_	i I	170	はろうち	_		125	_	=	5 <b>6</b>			10	_		_		140	90				<b>6</b> 2,0
BP90L	2, 4, 6	IM2 <b>0</b> 81	2	460	25 <b>0</b>	220	240			50	-20				o	24		215	15	180					2 <b>7,0</b>	4	63,0
		IM3081	3		200			_	2 <b>6</b> 5		_	"	14	_				210	10	100	- {	_				7	62,0
		IM1081	1		_							-			-			_	_	-	8			7		_	77,0
B100S	2,4	IM2081	2	515		242	170	3 <b>7</b> 5	-	60	112	-	-	<b>6</b> 3		28	12					160	100		31,0		78,0
BP100S	-, '				250		240					4	14		0			215	15	180					01,0	4	
1		IM3081	3					-	275		-											-	_	j			77,0
			l	]				i	1				ı	. 1		l		ا ا			- 1	i	1				l

OCT 23111-78 CTp. 1

																							пр	000	элже	чие та	ол. <b>о</b>
сля	-0110,011	Исполнение	×	i	барі мл	итны 1, не	е ра бол	ее змер	ъ,		У	стан	овс	ны	е и	np	исоє	дини	телі	ные	рa	змер	οы, м	(M		отвер-	KF
Исполнение лвигалеля	Число сов	по способу монтажа	Чертеж	130	d 21	d30	b <sub>31</sub>	h 31	h <sub>37</sub>	l <sub>1</sub>	110	<b>l</b> <sub>20</sub>	121	131	l 39	<i>d</i> 1	d 10	d 20	d 22	d 25	<b>b</b> 1	<b>b</b> 10	h	h1	h <sub>5</sub>	Число стий (	Macca,
BIOOL		IM1081	1	-10		040	170	3 <b>7</b> 5			140			63			12		_	_		160	100		0.1.0		77,5
BP100L	2, 4, 6	IM2081	2	540	250		240			6 <b>0</b>		1	14		0	28		215	15	180				7	31,0		78,5
		1M3081	3		250			_	275			4	14		_			210			_	_				4	77,5
		IM1081	1		_			430	_		140	_	  -  -	70			12	-		_		190	<b>11</b> 2			_	100 105
B112M BP112M	2, 4, <b>6</b> , 8	IM2081	2	5 <b>8</b> 0	300	282						4	16		0	32		<b>26</b> 5	15	230					35	4	105 110
		IM3081	3					_	318					_								+					103 108
		IM1081	1				310 260	4 <b>7</b> 5	_	80	140	_	_	89	_		12	_			10	216	132	8		_	134 139
B132S BP132 <b>S</b>	4, 6, 8	IM2081	2	585	350		200					5	18		0			300	19	250						4	142 147
		1M3081	3			34 <b>0</b>		_	343		_			_		38				<b>-</b>		_	_		41		$\frac{142}{148}$
B132M	2, 4, 6, 8	IM1081	1	<b>6</b> 20	  -			<b>47</b> 5	_		178	_	-	89			12	_	_	!		216	132				143 148
BP132M	0, 8	IM2081	2		350							5	18		0			300	19	250						4	151 156

Продолжение табл. 6

																							,				
нение	полю-	Исполнение	~	ł	абар: м	итны м, н	е ра е бо.	эмер лее	ы,		У	′стаі	ново	учны	еи	пр	исоє	дин	телі	ьные	pa	ізмеј	ры,	им		or- ւր գո	, Kr
Исполнение двигателя	Число сов	по способу монтажа	Чертеж	130	d <sub>2</sub> ,	d 30	b <sub>31</sub>	h <sub>31</sub>	h <sub>a</sub> ,	l 1	110	1 20	121	l <sub>31</sub>	las	d <sub>1</sub>	d 10	d <sub>20</sub>	d 22	d 28	b <sub>1</sub>	b 10	h	h <sub>1</sub>	h <sub>5</sub>	Число от- верстий <b>d</b> <sup>22</sup>	Macca,
B132M BP132M	2, 4, 6, 8	IM3081	3	620	350	340	310 260	_	343	80		5	18		0	38		300	19	<b>2</b> 50	10	_		8	41	4	150 155
-	2	IM1081	1													42		-			12			8	45,0	_	$\frac{200}{210}$
	4, 6, 8							540			178	! ! !		108		48	15				14	254	160	Ł.	51,5		$\frac{220}{240}$
B160S	2	M9781	2	<b>69</b> 0		420	350			110						42	•				12	1		1	45,0		220 230
BP160S	4, 6, 8				400		450					5	40		0	48		350	19	300	14		_	9	51,5	4	$\frac{240}{260}$
	2	IM4081	3		100			_	3 <b>8</b> 0		_					42	_		10		12	_		8	45,0		$\frac{215}{225}$
	4, 6, 8															48					14			9	5 <b>1,</b> 5		$\frac{235}{255}$
B160M	2						350							4.00		42	•				12	İ	160	1	45,0		$\frac{220}{230}$
BP160 <i>M</i>	4, 6, 8	IM1081	1	740	-	420	450	540		110	210			108		48	15				14	<b>2</b> 54	100		51,5		$\frac{250}{260}$
												}															

**FOCT 23111—78** Ctp. 19

		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·																					Пр	οд	олже	ние та	бл. 6
еля	полю-	Ислолнение	¥	i	абар мм	итны , не	е ра бол	эмер ее	ы,		Ус	тан	ово	чные	И	при	coe,	лини	тель	ные	pas	мер	ы, м	М		отвер-	, KF
Исполнение двигателя	Число сов	по способу монтажа	Чертеж	100	d <sub>21</sub>	d 30	0.1	Ass	ha?	l,	110	120	la,	131	139	ď,	d 10	<b>d</b> ₂0	<b>d</b> 28	das	<b>5</b> 1	b10	h	h1	h,	Число стий, d	Масса, кг
	2	M <del>9</del> 781	2					540	_		210			108		42	<b>1</b> 5				12	254	160		45,0		240 25 <b>0</b>
B160M BP160M	4, 6, 8			740	4 <b>0</b> 0	420						5	40		0	48		35 <b>0</b>	19	300	14			9	<b>51,</b> 5	4	270 280
	2	IM4081	3					_	3 <b>8</b> 0		_			_		42	_				12			8	45 <b>,0</b>		$\frac{235}{245}$
	<b>4,</b> 6,														_	48					14			9	51,5		265 275
	2	IM1081	1	750 —	_		35 <b>0</b> 45 <b>0</b>		_	110					_	48		_	_	_	14			9 _	5 <b>1</b> ,5	_	$\frac{230}{250}$
	4			750 840				5 <b>8</b> 0			<b>20</b> 3		_	121		55	15				16	279	180		59,0		280 320
B180S BP180S	2	M9781	2	750		460										48					14			9	51,5		260 280
	4			750 840	450							5	50		0	55		400	19	350	16			10	5 <b>9,</b> 0	8	$\frac{310}{350}$
ļ	2	*14.001	3	750					400							48					14			9	51,5		255 275
	4	IM4081	3	750 840				_	1400		_					55					16			10	59,0		$\frac{305}{345}$

Продолжение табл. 6

| ножю-          | Исполнение                     |   |   | бари  | тны<br>и, не   | е ра:<br>бол                                    | змер<br>ее   | ы,  |  | Уc   | тано   | воч   | ные  | ип   
  | рис   | ea:   | инит   
   | ельн  
  | ые   
   | раз  | мер  | ы, м  
  | M  |   | orsep-  | Kr  |
|----------------|--------------------------------|---|---|---|--|---|--|---|--|--|--|---|--
---|---|---
--
--
--
--|--|--
--|--|--|---
---|---|
| Число 1<br>сов | по способу<br>монтажа          | Чертеж  | 1 80                                    | d <sub>24</sub>   | d 30   | b 31  | ħ <sub>31</sub>  | h37   | l,   | 110  | 120  | 121   | l.,  | 1,,  
  | 1,  | d 10  | d <sub>20</sub>  
   | d <sub>29</sub>   
  | d 25   
   | ь,   | D10  | h   
  | h,   | h <sub>5</sub>  | Число<br>стий 💰   | Macca,  |
| 2              |                                |   | <b>79</b> 5                             |   |  |   |  |   |  |  |  |   |  | 4  
  | 18  | ļ   |  
   |   
  |  
   | 14   |  |   
  | 9  | 51,5  |   | 300<br>320  |
| 4              | IM1081                         | 1   | 795<br>890                              |   |  |   |  |   |  |  | -  | _   |  | -  
  | 55  |   |  
   | -   
  | -  
   | 16   |  |   
  | 10   | 5 <b>9,</b> 0   |   | 315<br>355  |
| 6,8            |                                |   | <b>79</b> 5                             |   |  |   | 5 <b>8</b> 0   |   |  | 241  |  |   | 121  |  
  | _   |   | _  
   |   
  |  
   | _  | 2 <b>7</b> 9   | 1 <b>8</b> 0  
  |  |   |   | 315<br>325  |
| 2              |                                |   | <b>79</b> 5                             |   |  |   |  |   |  |  |  |   |  | 4  
  | 18  |   |  
   |   
  |  
   | 14   |  |   
  | 9  | 51,5  |   | 330<br>350  |
| 4              | M9781                          | 2   |   |   |  |   |  |   | 110  |  |  |   |  | 5  
  | 55  | 15  |  
   |   
  |  
   | 16   |  | | | | | | | | | | | | |
  | 10   | 5 <b>9</b> ,0   |   | 345<br>390  |
| 6,8            |                                |   |   |   |  | 450   |  |   |  |  |  |   |  |  
  |   |   |  
   |   
  |  
   |  |  | <br>  
  |  |   |   | 345<br>360  |
| 2              |                                |   | <b>79</b> 5                             | <b>45</b> 0   |  |   |  |   |  |  | 5  | 50  |  | 0 4  
  | 18  | 14  | 100  
   | 19  
  | 350  
   | 14   |  |   
  | 9  | 51,5  | 8   | 330<br>345  |
| 4              | IM4081                         | 3   | <b>79</b> 5<br><b>89</b> 0              |   |  |   | _  | 400   |  | _  |  |   | -  | 5  
  | 55  |   |  
   |   
  |  
   | 16   | -  | _   
  | 10   | 5 <b>9</b> .0   |   | 340<br>3 <b>8</b> 5   | | | | | | | | | | |
| 6,8            |                                |   | <b>79</b> 5                             |   |  |   |  |   |  |  |  |   |  |  
  |   |   |  
   |   
  |  
   |  |  | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
  |  | 00,0  |   | 345<br>355  |
|                | 2<br>4<br>6,8<br>2<br>4<br>6,8 | В по способу монтажа  2 4 IM1081  6,8 2 4 M9781  6,8 2 4 IM4081 | 2 IM1081 1 6,8 2 M9781 2 6,8 2 IM4081 3 | 2 IM1081 1 795 2 IM1081 1 795 4 IM1081 2 795 2 M9781 2 795 890 6,8 795 2 795 4 IM4081 3 795 890 | 2 IM1081 1 795 2 M9781 2 795 4 IM4081 3 795 4 IM4081 3 795 | 2 IM1081 1 795 — 450 6.8 2 IM4081 3 795 890 450 | Total   Tota | 2     795       4     1M1081       1     795       2     795       4     795       2     795       4     795       4     795       4     795       4     795       6,8     795       795     460       460     450       795     450       4     1M4081       3     795       890     450       -     - | Total   Tota | 2     795       4     IM1081       1     795       6,8     795       2     795       4     M9781       2     795       6,8     795       2     795       4     M9781       2     795       890     460       795     450       4     1M4081       3     795       890     450       -400 | Total   Tota | $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | Total   Tota | 2     1 монтажа     2 монтажа     795     1 монтажа     1 монтажа | 2     1 монтажа     795       4     1 монтажа       795     -       6,8     795       795     -       4     1 монтажа       795     -       890     -       795     -       4     монтажа       1     795       890     -       795     -       4     монтажа       1     795       890     -       795     -       10     -       2     795       890     -       460     350       795     -       10     -       5     50       0       10     -       2     795       450     -       -     -       5     50       0       0       2     795       4     1 монтажа       10     -       2     -       3     795       890     -       -     -       -     -       -     -       -     -       -     -       -     -   < | 2     1м1081     1 795 890     488       4     1м1081     1 795 890     2 795 890     241 - 121 | В до монтажа       В до монтажа <t< td=""><td>В во монтажа       В < td=""><td>В во монтажа       В во монтажа       1 во монтажа       <t< td=""><td>В до во монтажа       По спосову в в монтажа       в в в в в в в в в в в в в в в в в в в</td><td>В во способу до монтажа          \$\begin{align*}{c}\$ \$\begi</td><td>2       1монтажа       1 (3)       <td< td=""><td>  Processory   Section   Processory   Proces</td><td>2       1 монтажа       2       1 до на на на на на на на на на на на на на</td><td>В лосита жа       В лем монтажа       В лем монтажа<!--</td--><td>В по способу в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то по по пособу в то по по пособу в то по /td></td></td<></td></t<></td></t<></td></t<> | В во монтажа       В во монтажа <t< td=""><td>В во монтажа       В во монтажа       1 во монтажа       <t< td=""><td>В до во монтажа       По спосову в в монтажа       в в в в в в в в в в в в в в в в в в в</td><td>В во способу до монтажа          \$\begin{align*}{c}\$ \$\begi</td><td>2       1монтажа       1 (3)       <td< td=""><td>  Processory   Section   Processory   Proces</td><td>2       1 монтажа       2       1 до на на на на на на на на на на на на на</td><td>В лосита жа       В лем монтажа       В лем монтажа<!--</td--><td>В по способу в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то по по пособу в то по по пособу в то по /td></td></td<></td></t<></td></t<> | В во монтажа       В во монтажа       1 во монтажа <t< td=""><td>В до во монтажа       По спосову в в монтажа       в в в в в в в в в в в в в в в в в в в</td><td>В во способу до монтажа          \$\begin{align*}{c}\$ \$\begi</td><td>2       1монтажа       1 (3)       <td< td=""><td>  Processory   Section   Processory   Proces</td><td>2       1 монтажа       2       1 до на на на на на на на на на на на на на</td><td>В лосита жа       В лем монтажа       В лем монтажа<!--</td--><td>В по способу в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то по по пособу в то по по пособу в то по /td></td></td<></td></t<> | В до во монтажа       По спосову в в монтажа       в в в в в в в в в в в в в в в в в в в | В во способу до монтажа          \$\begin{align*}{c}\$ \$\begi | 2       1монтажа       1 (3) <td< td=""><td>  Processory   Section   Processory   Proces</td><td>2       1 монтажа       2       1 до на на на на на на на на на на на на на</td><td>В лосита жа       В лем монтажа       В лем монтажа<!--</td--><td>В по способу в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то по по пособу в то по по пособу в то по /td></td></td<> | Processory   Section   Processory   Proces | 2       1 монтажа       2       1 до на на на на на на на на на на на на на | В лосита жа       В лем монтажа       В лем монтажа </td <td>В по способу в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то по по пособу в то по по пособу в то по /td> | В по способу в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то монтажа в то по пособу в то по по пособу в то по по пособу в то по |

TOCT 23111-78 CTp. 2

						_	_																Пр	одс	элжеі	чие та	5л. 6
ление ел <b>я</b>	-011011	Исполнение	¥	Га	ібарі мм,	не ч	е ра боле	змер е	ы,		Уc	тан	ово	чны	еи	пр	исое.	дини	тель	ные	pas	змер	ы, м	M		отвер-	, Kr
Исполнение двигателя	Число сов	по способу монтажа	Чертеж	<b>t</b> ₃₀	dzi	d30	b <sub>31</sub>	h <sub>31</sub>	h <sub>87</sub>	l <sub>1</sub>	110	120	121	1.1	139	dı	<b>d</b> 10	d 20	d 22	d <sub>Sō</sub>	<b>b</b> 1	b10	h	h 1	ħ s	Число отвер стий <b>см</b> я	Масса, кг
	2			830 920						110						55					16			10	59		355 395
	4	IM1001	1	860 950						140			_		_	60		—			18			11	64		380 415
	6, 8			860				620 610		 	267			133			19					318	200				370 375
	2			830 920	١.					110						55 					16			10	59		3 <b>9</b> 5 435
B200M BP200M	4	M9701	2	860 950		<b>47</b> 5		. F		140						<b>6</b> 0					18			11	64		420 455
	6, 8			860		  -  - 	460				   																$\frac{410}{415}$
	2			830 920	,					110		5	55.		0	<b>5</b> 5		5 <b>0</b> 0	19	45 <b>0</b>	16 —			10	59	8	375 415
	4	IM4001	3	860 950					420 410		_			_		60	_				18	_		11	64		400 435
	6, 8			<b>8</b> 60						1.40															04		390
	1														1												

*	<u> </u>			1	*******																		11 p			iue Iui	170. 0
нение еля	полю-	Исполнение по способу	¥	J	мм,	тные пе	раз боле	иерь е	₹,		Уc	тан	ово	очны	еи	пр	псое	дин	re.11	пые	pa	змер	ы, м	r \1		отвер-	Kr
Исполнение двигателя	Число	монтажа	Чертсж	1,0	d 24	d 30	b <sub>31</sub>	h <sub>31</sub>	h <sub>s</sub> ,	I,	110	120	121	1 81	1 89	d 1	d 10	d 20	d 22	d <sub>2</sub>	b ,	b 10	h	h <sub>1</sub>	h <sub>5</sub>	Число от стий <b>d s</b> s	Macca,
	2	!	!	880 970						110						55			+		16			10	59		$\frac{380}{420}$
B200M BP200M	4	IM4011	7	910 1000	550				$\frac{420}{410}$	140		5	55		0	60	_	500	19	450	18			11	64	8	405 440
	6, 8			910									_														$\frac{395}{400}$
	2			870 970						110						55					16			10	59		$\frac{385}{440}$
	4	IM1001	1	900 1000		<b>47</b> 5	410	,		140						60		_	_	_	18			11	64	-	415 460
B200L	6, 8			900	     		460				;				_												$\frac{410}{415}$
BP200L	2			870 970				620 610		110	<b>30</b> 5			133		55 —	19				16	31 <b>8</b>	200	10	59		$\frac{425}{480}$
	4	M9701	2	900 1000	550					1		5	55		0		;	500	19	45 <b>0</b>	1					8	455 500
	6, 8			900						140						60					18			11	64		450 455
	į ·		1	l	ł	l	i	l	l				}	ł	1 1	1 1		1			1	1					İ

OCT 23111-78 CTp. 2

Продолжение	табл.	6
-------------	-------	---

ление еля	полю-	Исполнение	¥	Га	бари мм,	тные	раз боле	мері	л,		У	стан	080	чны	e i	и пр	исо	един	ител	ьны	pa	зме	ры, 1	MM		отвер-	Kr
Исполнение двигателя	Чи <b>сл</b> о сов	по способу монтажа	Чертеж	l <sub>20</sub>	dzı	d 30	b 81	h <sub>21</sub>	<b>h</b> ₃7	l s	lic	2.00	I <sub>21</sub>	l <sub>s1</sub>	1.		d 10	d20	d:s	ds.	<b>D</b> 2	<b>b</b> 1	h	h <sub>1</sub>	<b>2</b> <sub>5</sub>	Число от стий <b>dss</b>	Macca,
	2			870 970	r .					110						<b>5</b> 5					16			10	59		405 460
	4	IM4001	3	900 1000	1				<u> </u>	140						60					18			11	64		435 4 <b>8</b> 0
B200L BP200L	6, 8			900	550	4 <b>7</b> 5			420		 	5	55	_	0		_	500	19	450	_	_	     _			8	430 435
	2			920 1020					410	110						55					16			10	59		410 463
	4	IM4011	7	950 1050			410 460			140						60					18			11	64		440 483
	6, 8			950			460						_		_												435 438
	2			910 1000	1					110						55 —					16			10	5 <b>9</b>		465 540
<b>B</b> 225M <b>B</b> P225M	4	IM1001	1	040	ŀ	500		660	_	l	311	_	_	149	l		19	_	_	_		ı	<b>22</b> 5			_	500 560
	6, 8			940 1030						140						<b>6</b> 5					18			11	69		460 540
	l	l	1	ĺ		l				Į	1												1				

Продолжение табл. в

зение еля	полю-	Исполнение	¥		бари мм,	тные не (	раз боле	эмері е	ы,		Ус	тан	ово	чные	н	при	coe.	динг	тель	ные	pas	змер	ы, м	M		отвер-	, kr
Исполнение двигателя	Число сов	по способу монтажа	Чертеж	f 60	d <sub>24</sub>	d 80	6.1	4 = 1	£ 87	1,	110	120	121	1.,	las d	1	d10	doa	de,	das	61	b10	A	ht	A.	Число от стий бы	Macca, Kr
	2			910 1000						110					5	55					16			10	59		505 580
	4	M9701	2	940				660	_	140	311			149	6	<b>3</b> 5	19				18	35 <b>6</b>	<b>2</b> 25	11	69		540 600
	6, 8			1030												_											500 580
	2			910 1000						110					5	55					16			10	59		480 545
B225M BP225M	4	IM4001	3		550					140					0 6	35		5 <b>0</b> 0	19	45 <b>0</b>	18			11	69	8	515 565
	6, 8			1030			460																				475 545
	2	·		<b>96</b> 0 1 <b>0</b> 50				_	435	110	-	5	55		5	55					16			10	59		485 550
	4	IM4011	7					İ																			520 570
	6, 8			990 1 <b>08</b> 0						140					6	35					18			11	69		480 550

OCT 23111-78 CTp. 2

						··																	Пр	од	олжен	ие та	бл. 6
Исполнение двигателя	полю-	Исполнение по способу	¥	Га	бари мм,	не	е ра боле	змер е	ы,		Ус	тан	1 <b>0</b> B(	очны	еи	пр	исоє	едині	тел	ьные	ра	змер	ы, м	iM		orsep-	Kr
Испол	Число сов	монтажа	Чертеж	<b>L</b> 80	d a ı	d:0	b 31	hai	h <sub>27</sub>	l <sub>1</sub>	110	ĺ 20	$l_{21}$	l <sub>#1</sub>	1.	$d_1$	d 10	d 20	d2:	d <sub>21</sub>	<i>b</i> 1	<b>b</b> 10	h	h:	h <sub>6</sub>	Число стий <b>d</b> 2	Масса, кг
	_2	IM1001	4		_							_				65			_		18			11	69,0		<b>67</b> 5
	4,6,8						630			311		_	168		<b>7</b> 5	24				20	406 25	250	12	79,5		<b>68</b> 5	
מינים		M9701	5	1 <b>0</b> 40				_							İ	65					18		1	11	69,0		730
B250S BP250S	4,6,8															75			24 5		<u>20</u>			12	<b>79</b> ,5	-	<b>7</b> 40
	$\frac{2}{4,6,8}$	IM4001	6		660			_				6	<b>4</b> 5		0	<b>6</b> 5	_	600		550			_		69,0	8	735
	2		- -	-			-	<b>—</b>  380	)						75 C5					20				<b>79</b> ,5		<b>7</b> 45	
	$\frac{2}{4,6,8}$	IM4011	7	1120				-	-		-					65 75	-				18 20	-		-	69,0		740
	2	<u></u>				<b>6</b> 20	500			140						65	_				18	-	i	_	79,5 69,0		750 730
	4,6,8	IM1001	4		-			200				-	-			<b>7</b> 5		-	_	-	20			-	79,5		760
	2	M9701	_					630		<del>-</del>	349		_	168		<b>6</b> 5	24				18	<b>406</b> 250		-	69,0		<del>785</del>
70-011	4,6,8		5	10 <b>9</b> 0					_						1 1-	<b>7</b> 5					20			-	79,5		805
B250M BP250M	2															65		l			18			<u>-</u> 11	69,0		790
	4,6,8	IM4001	6		<b>6</b> 60			-	000			6	45		0	<b>7</b> 5	_	600	)0 24	55 <b>0</b> 2	20		_	<u>-</u>	79,5	8	810
į	2								380							— 65					18			11	69,0		<b>79</b> 5
	4,6,8	IM4011	7	1170				-			_					<b>7</b> 5					20	_	-	12	79,5		815
'	'	'	•	•		•	•	• 1		•	1	ıi		1	, ,	ı	1		1		J						

}	гост
	23111-78
	Стр. 27

зние тя	полю-	Исполнение		Га	барі мм,	итны не і	е ра боле	змер е	ы,		Уc	тан	ово	чны	еи	np	исое	едині	нел	ьные	ра	эмер				orbep-	
Исполнение двигателя Числ <b>о</b> полюсов		по способу монтажа	Чертеж	120	d 24	d 30	<b>b</b> 21	h <sub>3.1</sub>	h <sub>37</sub>	<i>l</i> <sub>1</sub>	£ 10	1 20	/21	l <sub>31</sub>	las	d 1	d <sub>20</sub>	d 20	d 22	de5	b,	b 10	h	h <sub>1</sub>	h <sub>5</sub>	Число от стий <b>d</b> 23	Масса, кг
	2	IM1001	4	1110	_				_	140						70					20			12	74,5		940
	4,6,8		1 1	1140				710	<u> </u> 	170	368			190		80	24			22	 22	4 = 0	000	14	85,0		955
B280S BP280S	2	<b>M</b> 9701	5	1110	660 705 600		710		140	} }		190	1	70	24		 		 20	45 <b>7</b>	<i>2</i> 00	12	74,5		950		
	4,6,8			1140			600			170						80	İ		24		— 22			— 14	85 <b>,</b> 0		965
	2	IM4001	6	1110		705				140		6 45	45		0	70	_	600		  55 <b>0</b>   <sub>2</sub>	— 20			— 12	 74,5	8	930
	4,6,8		 	1140				420	170						80					 22			14	<b>85,</b> 0	İ	945	
	$\frac{2}{4,6,8}$	IM4011	7	1215 1245	l			_		140 170				_	_ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	70 80					20 22				74,5	\	940
B280M BP280M	6, 8	1M1001	4	1240				710	_	170			_			2					22			-	85,0		955
	6, 8	M9701	5	1140				710	E	170	419		)	190		80	24				22	457	280	1	85,0		980
	6, 8	IM4001	6	<b> </b> -	660	4		_	430	}	64	45	_	0		60	6 <b>0</b> 0	24	550		=			00,0	8	960	
Poss	6, 8	IM4011		1245					}					-													970

Размеры и масса двигателей серии В указаны в числителе, двигателей серии ВР-в знаменателе. (Измененная редакция, Изм. № 1 и 2).

1.11. Двигатели должны иметь следующую структуру условного обозначения типоразмера.

XX	XXX	X	X	<u>X</u>	XX	2,5 Обозначение серии (В- взрывобезопасные, ВР- взрывобезопасные руд- ничные) Высота оси вращения,
						Обозначение установочного размера по длине станины (S, M или L) Обозначение длины сердечника статора (А или В) при сохранении установочного размера S, M
						или L  Число полюсов (2, 4, 6, 8)  Климатическое исполнение (У, УХЛ или Т)  Категория размещения по ГОСТ 15150—69

Пример условного обозначения асинхронного трехфазного короткозамкнутого взрывобезопасного двигателя серии ВР с высотой оси вращения 280 мм, установочным размером по длине станины М, 8-полюсного, климатического исполнения У, категории 2, 5:

Двигатель ВР280М8У2, 5 ГОСТ 23111—78

(Измененная редакция, Изм. № 2).

1.12. Коды двигателей по общесоюзному классификатору продукции (ОКП) указаны в справочном приложении 4.

(Введен дополнительно, Изм. № 2).

## 2. ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ

2.1. Двигатели должны изготовляться в соответствии с требованиями настоящего стандарта, ГОСТ 183—74, ГОСТ 19483—74. ГОСТ 21403—75 по рабочим чертежам, утвержденным в установленном порядке.

Двигатели климатического исполнения Т должны также соответствовать ГОСТ 15963—79, климатического исполнения УХЛ—

ΓΟCT 17412-72.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

2.2. Класс вибрации двигателей серии В — по ГОСТ 19483—74, двигателей серии ВР должен соответствовать указанному в табл. 7.

Таблица 7

Высота оси вращения, мм	63—71	80-112	132—200	225—280
Класс вибрации по ГОСТ 16921—71	1,1	1,8	2,8	4,5

- 2.3. Допустимые значения средних уровней звука A должны соответствовать I классу по ГОСТ 16372—77.
- 2.4. Класс нагревостойкости изоляции по ГОСТ 8865—70 должен быть не ниже:
  - В для двигателей исполнений В 63—132; ВР 63—132; F » » В160—280, ВР160—280;

H » » В В250—280, ВР250—280 климатического исполнения Т по ГОСТ 15150—69.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

- 2.5. Сопротивление изоляции обмоток двигателей относительно корпуса и между обмотками при нормальных климатических факторах и температуре двигателей, близкой к рабочей, не должно быть менее 2.0 МОм.
- 2.6. Двигатели исполнений BP112—280 должны изготовляться с встроенной тепловой защитой.

Уставка срабатывания тепловой защиты в зависимости от класса нагревостойкости изоляции по ГОСТ 8865—70 не должна быть более:

125°C — для класса нагревостойкости В; 145°C » » F;

170°C » » H.

Двигатели, предназначенные для экспорта, допускается изготовлять без встроенных датчиков тепловой защиты в соответствии с заказ-нарядом внешнеторговой организации.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

- 2.7 Қабельные вводы для цепей управления должны иметь взрывозащитные заглушки, а кабельные вводы силовых кабелей должны снабжаться заглушками на время транспортирования и хранения.
- 2.8. Қоробки выводов двигателей исполнений B63—225 и ВР63—225 исполнений по способу монтажа IM1001; IM1201; IM2001; M9701; M9801 должны располагаться сверху; коробки выводов двигателей исполнения B250—280 и BP250—280— справа, если смотреть со стороны выступающего конца вала.

По заказу потребителя двигатели исполнений B250—280 и BP250—280 должны изготовляться с коробкой выводов, расположенной слева.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

2.9. Материалы взрывозащитных оболочек коробок выводов, муфт кабельных вводов, станин и подшинниковых щитов двигателей должны соответствовать требованиям «Правил изготовления взрывозащищенного и рудничного электрооборудования», утвержденных Госгортехнадзором СССР.

Допускается применение других материалов по согласованию

с Госгортехнадзором СССР.

2.10. Вентиляторы внешнего обдува двигателей должны изготовляться из материала, исключающего возникновение искр от трения и соударения вентилятора с кожухом.

2.11. Подшипниковые узлы двигателей исполнений B90—280 и BP90—280 должны иметь устройство для пополнения смазки, кроме двигателей с подшипниками типа 180000 по ГОСТ 8882—75.

В двигателях исполнений В90—180 и ВР90—180 пополнение смазки должно осуществляться при снятом кожухе вентилятора.

В двигателях исполнений В180—280 и ВР180—280 подшипни-ковые узлы должны иметь также устройство для удаления отработанной смазки без разборки двигателей.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

2.12. Двигатели должны иметь показатели надежности, указанные в табл. 8.

Таблица 8

Режим работы двигателей по ГОСТ 183-74	Наработка на отказ, ч	Средний ресурс до первого капитального ремонта, ч		Срок службы до списания, годы
\$1	30000/20000	40000/30000	0,96/0,95	15/10
\$2	12000/4500	15000/5000	0,92/—	15/10
\$3	15000/10000	20000/12000	0,93/—	6/5
\$4	8000/4500	10000/5000	0,88/—	5/3
\$6	15000/10000	20000/12000	0,93/—	6/5

В числителе указаны показатели надежности двигателей серии В, в знаменателе — серии ВР.

#### 3. ТРЕБОВАНИЯ БЕЗОПАСНОСТИ

- 3.1. Требования безопасности по ГОСТ 19483—74, ГОСТ 12.2.007.0—75, ГОСТ 12.2.007.1—75 и ГОСТ 21403—75.
- 3.2 Заземляющие зажимы и знаки заземления по ГОСТ 21130—75.

#### 4. КОМПЛЕКТНОСТЬ

**4.1.** Для двигателей исполнения УХЛ, а также предназначенных для экспорта, в комплект должны входить:

(Измененная редакция, Изм. № 2).

- 4.2. К двигателям следует прилагать паспорт и инструкцию по монтажу и эксплуатации по ГОСТ 2.601—68. Число прилагаемых инструкций по заказу потребителя. При отсутствии указания в заказе прилагается одна инструкция на пять двигателей.
- 4.3. Ремонтная документация и ведомость расхода материалов и подшипников на двигатели прилагается по требованию потребителя.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

4.4. Номенклатура и число запасных частей для ремонта двигателей — по отраслевой нормативно-технической документации; для двигателей, предназначенных для экспорта, — по заказ-наряду внешнеторговой организации.

#### 5. ПРАВИЛА ПРИЕМКИ.

- 5.1. Для проверки соответствия двигателей требованиям настоящего стандарта предприятие-изготовитель должно проводить приемо-сдаточные, периодические и типовые испытания по ГОСТ 19483—74, ГОСТ 21403—75 и настоящему стандарту.
- 5.2. При приемо-сдаточных испытаниях следует проводить испытания тепловой защиты по следующей программе:
  - а) контроль электрической цепи термодатчика;
- б) испытание электрической прочности изоляции между термодатчиком и обмоткой статора;
- в) испытание тепловой защиты при заторможенном роторе и токе обмотки статора  $(1,0-2,5)I_{\rm H}$ . Для каждого конкретного типоразмера двигателя ток в указанных пределах устанавливается разработчиком двигателей.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

5.3. Измерение вибрации и испытание по подпункту 5.2 в при приемо-сдаточных испытаниях допускается проводить выборочно не менее чем на 1% двигателей от партии. За партию принимают суточный выпуск двигателей каждого типоразмера. Результат выборочной проверки следует распространять на всю партию.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

5.4. Число двигателей, испытываемых на взрывозащищенность, — по ГОСТ 12.2.021—76, на надежность — по технической документации, утвержденной в установленном порядке.

5.5. Двигатели серии ВР, предназначенные для привода забойных механизмов, должны подвергаться испытаниям на ударостойкость.

(Введен дополнительно, Изм. № 2).

## 6. МЕТОДЫ ИСПЫТАНИЙ

6.1. Методы испытаний двигателей — по ГОСТ 19483—74, ГОСТ 21403—75, ГОСТ 15963—79, ГОСТ 17412—72 и настоящему стандарту.

6.2. Испытание электрической прочности изоляции двигателей на напряжение 660/380 и 380/220 В следует проводить по нормам

для напряжений 660 и 380 В соответственно.

6.3. Метод оценки вибрации двигателей — по ГОСТ 12379—75. Измерение вибрации при приемо-сдаточных испытаниях следует проводить в двух точках, одна из которых расположена на подшипниковом щите со стороны выступающего конца вала, другая — на подшипниковом щите со стороны вентилятора или на станине в 15—20 мм от края кожуха вентилятора двигателя, при периодических и типовых испытаниях — в точках по ГОСТ 12379—75.

При измерении вибрации двигателей следует применять упругую установку (подвеску) без дополнительной массы при горизонтальном положении вала. Измерение проводят в режиме холостого хода при номинальном напряжении.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

- 6.4. Определение уровня шума по ГОСТ 11929—66.
- 6.5. Двигатели считают выдержавшими испытания на влагостойкость, если они удовлетворяют следующим требованиям:

сопротивление изоляции обмоток относительно корпуса в холодном состоянии составляет не менее 1,0 МОм;

изоляция обмоток относительно корпуса выдерживает в течение 5 мин испытательное напряжение, равное половине значения, указанного в ГОСТ 183—74;

междувитковая изоляция выдерживает повышенное напряжение на 30% сверх номинального в течение 3 мин.

Для двигателей, у которых (при напряжении 1,3  $U_{\rm n}$ ) ток может превышать номинальный, длительность испытания может быть сокращена до 1 мин.

6.6. При испытании на теплостойкость двигатели, работающие на холостом ходу, выдерживают в камере при верхнем значении предельной температуры 45°С до наступления теплового равновесия, но не менее 4 ч. До и после испытания производят измерение сопротивления изоляции обмоток относительно корпуса, а также внешний осмотр.

Измерение сопротивления изоляции производят после выдерживания двигателей в нормальных климатических условиях и достижении двигателями температуры окружающей среды.

Двигатели следует размещать в камере таким образом, чтобы минимальное расстояние между ними, а также между двигателя-

ми и стенками камеры было не менее 70 мм.

6.7. При испытании на холодостойкость двигатели выдерживают в камере при нижнем значении предельной температуры минус 50°С для климатического исполнения У и минус 60°С для климатического исполнения УХЛ до наступления температурного равновесия, но не менее 6 ч.

До и после испытания производят измерение сопротивления изоляции обмоток относительно корпуса, напряжения трогания и внешний осмотр двигателей.

6.6, 6.7. (Измененная редакция, Изм. № 2).

- 6.8. Двигатели считают выдержавшими испытания на теплостойкость и холодостойкость, если сопротивление изоляции обмоток относительно корпуса в холодном состоянии не менее 10 МОм и напряжение трогания не превышает  $0.8\ U_{\rm H}$ .
- 6.9. Двигатели подвергают испытаниям на вибростойкость и вибропрочность по ГОСТ 16962—71 методами 102—1 и 103—2.1 соответственно:

I степени жесткости — исполнений B63—250; BP63—250;

II » » — исполнения ВР63—200.

Двигатели серии ВР подвергают илытаниям на ударную стойкость по ГОСТ 16962—71, метод 105—1, I степени жесткости.

Двигатели считают выдержавшими испытания на механические воздействия, если внешним осмотром не обнаружено механических повреждений, сопротивление изоляции обмоток относительно корпуса в холодном состоянии— не менее 10 МОм, а значение виброскорости соответствует указанному в п. 2.2.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

- 6.10. Испытания двигателей исполнения Т на пылеустойчивость по ГОСТ 15963—79 состоят из испытаний на пыленепроницаемость подшипниковых узлов.
- 6.11. Методы контроля металлических и неметаллических неорганических покрытий по ГОСТ 9.302—79.
- 6.12. Контроль параметров взрывозащиты по технической документации, утвержденной в установленном порядке.
- 6.13. Показатели надежности должны определяться по стандартам на методы испытаний на надежность при температуре окружающей среды, регламентированной этими стандартами и нагрузках:

номинальных — для режима S1;

определяемых согласно справочному приложению 2 настоящего стандарта — для режимов S2, S3, S4 и S6,

Полученные значения показателей надежности экстраполируются (интерполируются) в конкретные условия экспулатации.

(Введен дополнительно, Изм. № 2).

### 7. МАРКИРОВКА, УПАКОВКА, ТРАНСПОРТИРОВАНИЕ И ХРАНЕНИЕ

7.1. Маркировка, упаковка, транспортирование и хранение двигателей серии В — по ГОСТ 19483—74, двигателей серии ВР по ГОСТ 21403-75.

На каждом двигателе (кроме двигателей, предназначенных для экспорта), которому в установленном порядке присвоен государственный Знак качества, должно быть его изображение по ГОСТ 1.9—67.

7.2. На корпусе каждого двигателя должна быть укреплена табличка по ГОСТ 12969—67 и ГОСТ 12971—67, на которой должно быть указано:

двигатель асинхронный и типоразмер двигателя;

заводской номер:

товарный знак, кроме двигателей, предназначенных для экспорта;

условное обозначение переменного тока по ГОСТ 2.750-68;

частота переменного тока:

число фаз:

соединение фаз:

номинальная мощность:

номинальный режим работы;

номинальное напряжение;

номинальный ток;

номинальная частота вращения;

коэффициент полезного действия;

коэффициент мощности:

пусковой ток (кроме двигателей с высотами оси вращения 63—132 мм);

класс изоляции;

год выпуска;

масса:

обозначение настоящего стандарта.

На двигателях, предназначенных для экспорта, дополнительно следует наносить надпись: «Слелано в СССР».

7.3. На каждом двигателе должна быть нанесена маркировка взрывозащиты:

ВЗТ4-В — для двигателей серии В;

PB—3B BP:

РБ-3В-И » ВР с тепловой защитой. >>

7.2, 7.3. (Измененная редакция, Изм. № 2).

- 7.4. В качестве консервационной смазки допускается применять смазку, применяемую для подшипниковых узлов или взрывозащитных поверхностей.
- 7.5. Транспортная тара двигателей, предназначенных для экспорта, по ГОСТ 10.65—72.

## 8. УКАЗАНИЯ ПО ЭКСПЛУАТАЦИИ

8.1. Сочленение двигателей с исполнительными механизмами должно осуществляться с помощью упругих или зубчатых муфт, а также прямозубых цилиндрических шестерен.

Двигатели исполнений B160—280 и BP160—280 с синхронными частотами вращения 3000 и 3600 об/мин должно сочленяться толь-

ко с помощью упругих или зубчатых муфт.

Допускается сочленение с исполнительными механизмами также с помощью клиноременных передач, если окружная скорость ремня не превышает значений по ГОСТ 1284.3—80, а радиальная нагрузка на выступающем конце вала двигателя, рассчитанная по ГОСТ 1284.3—80, ГОСТ 20898—75, не превышает значений, указанных в табл. 5.

Сочленяемые с двигателями исполнительные механизмы должны иметь устройства, предотвращающие проникновение смазки в двигатель.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

8.2. (Исключен, Изм. № 2).

8.3. Качество смазочного материала для подшипников двигателей должно быть не ниже марки ЦИАТИМ 202 по ГОСТ 11110—75.

## 9. ГАРАНТИИ ИЗГОТОВИТЕЛЯ

9.1. Гарантии изготовителя двигателей серии В — по ГОСТ 19483—74, двигателей серии ВР — по ГОСТ 21403—75.

#### ОПРЕДЕЛЕНИЕ АБСОЛЮТНЫХ ЗНАЧЕНИЯ ТОКОВ И ВРАШАЮШИХ МОМЕНТОВ

1. Номинальный ток

$$I_{\rm H} = \frac{100000 P_3}{\sqrt{3} U_{\rm H} \eta \cos \varphi} , A \tag{1}$$

**где**  $U_{\rm H}$  — номинальное напряжение, В

 $P_2$  — номинальная мощность, кВт;  $\eta$  — к. п. д. %;

соз ф - коэффициент мощности.

2. Начальный пусковой ток

$$I_n = I_n \frac{I_n}{I_n} \quad , \quad A. \tag{2}$$

3. Номинальный момент

$$M_{\rm H} = \frac{975000P_2}{n_{\rm c}(100 - S_{\rm H})} , \text{ H·M}, \qquad (3)$$

где  $n_c$  — синхронная частота вращения, об/мин;  $S_B$  — номинальное скольжение, %.

4. Начальный пусковой вращающий момент

$$M_{\rm II} = M_{\rm H} \frac{M_{\rm II}}{M_{\rm II}} , H \cdot M. \tag{4}$$

5. Минимальный вращающий момент

$$M_{\text{MHH}} = M_{\text{H}} \frac{M_{\text{MHH}}}{M_{\text{H}}} , \text{ H} \cdot \text{M}.$$
 (5)

6. Максимальный вращающий момент

$$M_{\text{MaKc}} = M_{\text{H}} \frac{M_{\text{MaKc}}}{M_{\text{H}}}$$
, H·M. (6)

Значения начального пускового тока, пускового, минимального и максимальвого вращения моментов не зависят от режима работы двигателя,

> ПРИЛОЖЕНИЕ 2 Справочнов

#### МЕТОДЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ДОПУСТИМЫХ ЗНАЧЕНИЯ ОСНОВНЫХ ПАРАМЕТРОВ ДВИГАТЕЛЕЙ СЕРИЙ В И ВР ПРИ PAGOTE B PEЖИМАХ S2, S3, S4 И S6 ПО ГОСТ 183-74

- 1. Допустимые значения мощности или тока в режимах S2, S3, S4 и S6 двигателей серии В, ВР ограничиваются:
- а) греющими потерями, определяющими температуру обмоток и зависящини от режима работы:

- б) механическими нагрузками, определяющими долговечность подшипников и зависящими от способа сочленения исполнительного механизма с двигателем.
- 2. Мощность или механическую нагрузку из условия обеспечения допустимых значений долговечности подшипников и прогиба вала следует принимать

$$P' \ll P_2 \frac{M_{\text{MaKC}}}{M_{\text{He}}}$$
 ,  $\kappa \text{BT}$  (1)

при сочленении двигателя с механизмом с помощью эластичной или зубчатой муфт.

При зубчатой и клиноременной передачах допустимая мощность определяется по формулам

$$P'_{\text{av6q}} \leqslant K_{\text{ul}} P_{\text{ti}}; \tag{2}$$

$$P'_{KD} \ll K_{KP} P_{H};$$
 (3)

где  $K_{\rm m}$  — коэффициент допустимого увеличения нагрузки при сочленении с помощью шестерни;

Ккр — коэффициент допустимого увеличения нагрузки при сочленении с помощью клиноременной передачи.

Значения  $K_{\rm in}$  при диаметре начальной окружности ведущей шестерни  $d_{\rm in}=2,5$   $d_{\rm i}$  и  $K_{\rm kp}$  при диаметре ведущего шкива  $d_{\rm ink}=5d_{\rm i}$  ( $d_{\rm i}$ —диаметр конца вала двигателя) и угле обхвата шкива ремнем  $\alpha_{\rm ink} > 120^\circ$  приведены в табл. 1.

Таблица 1

				Таолиц
Номинальная мощность	ффео 1	ициент увеличения режимах S2, S3, S4	и мощности (К <sub>кр</sub> . <i>I</i> и S6. не более	( <sub>ш</sub> ) в
(в режиме S1), кВт		Синхронная часто	та вращения, об	ин
RU1	3000 и 3600	1500 и 1800	1000 и 1200	750 и 900
0,25	_	2,20	_	_
0,37	2,50 2,50	2,50/2,08	2,30	\
0.55	2,50	2,20	2,57/2,07	_
0,75	2,50	2,30/2,10	2,04/1,67	_
1,10	2,50/2,44	2,40/2,28	1,47/1,20	
1,50	2,50	1,89/1,55	2,09/1,70	_
2,20	2,48/2,03	1,80/1,47	1,49/1,23	
3,00	2,39/1,96	2,50/2,09	1,80/1,40	1,48/1,21
4,00	2,50/2,09	1,52/1,23	1,45/1,23	2,15/1,76
5,50	1,95/1,60	1,63/1,33	1,86/1,50	1,43/1,17
7,50	1,92/1,58	1,85/1,52	1,43/1,17	2,50
11,00	2,29/1,88	1,43/1,17	2,60/2,50	1,45/1,19
15,00	2,50	2,80/2,38	1,45/1,19	2,20/1,98
18,50	2,38	2,31/1,90	1,62/1,24	2,50/2,23
22,00	2,50	2,30/2,23	2,5	2,40/2,23
30,00	2,45	1,96/1,61	1,66/1,36	1,51/1,24
37,00	2,50	2,11/1,74	1,51/1,24	2,00
45,00	2,11	1,51/1,24	2,20	2,00/1,74
55,00	2,27	1,62/1,33	2,12/1,74	2,12/1,74
75 <b>,00</b>	2,50	2,13/1,74	1,82/1,49	1,51/1,24
90,00	2,42	1,66/1,37	1,51/1,24	_
110,00	2,28	1,62/1,33		-

Примечания:

1. В числителе указаны значения, соответствующие клиноременной передаче, в знаменателе — зубчатой.

2. В двигателе мощностью 15-110 кВт на 3000 и 3600 об/мин, с целью огграничения вибрации, сочленение с помощью зубчатой передачи не применяется.

При других значениях диаметров шестерен  $(d'_{\rm m} \neq d_{\rm m})$  и шкивов  $(d'_{\rm mx} \neq d_{\rm mx})$ коэффициент допустимого увеличения нагрузки

$$K'_{\text{III}} = \frac{d'_{\text{III}}}{2,5d_1} \cdot K_{\text{III}}; \tag{4}$$

$$K'_{\kappa p} = \frac{d'_{\text{urk}}}{5d_1} \cdot K_{\kappa p} \tag{5}$$

При  $\alpha_{\text{шк}}$  менее 120° мощность двигателя должна быть такой, чтобы нагрузки на выступающий конец его вала, рассчитанные по ГОСТ 12843—80 и ГОСТ 20898—75, не превышали указанных в настоящем стандарте.

(Измененная редакция, Изм. № 2).

3. Пересчет тока или мощности в режиме \$2

3.1. Ток или мощность двигателя

$$I_{s2} \leqslant I_{II} \sqrt{\frac{\rho \Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{K}}}{\Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{K}}}}, A,$$
 (6)

где  $I_n$  — номинальный ток двигателя в режиме S1, A;  $\rho$  — коэффициент, зависящий от длительности нагрузки ( $t_{narp}$ ) в режиме S2

$$p = \frac{1}{t_{\text{narp}}}$$

$$1 - e^{-\frac{T}{T}}$$
(7)

$$p = \frac{1}{1 - \frac{\Theta'}{\Theta} e^{-\frac{t_{\text{Harp}}}{1,12T}}},$$
(8)

при  $t_{\rm narp} = 0,167$  и 0,5 ч, где T — постоянная времени нагрева, ч, определяемая по черт. 1;

коэффициент, определяемый по черт. 2;

 $\Delta P_{\Sigma(S1)}$  — допустимая величина суммы греющих потерь электроэнергии в режиме S1;

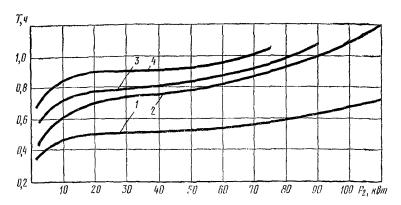
$$\Delta P_{\Sigma(S1)} = P_2 \left[ \left( \frac{100}{\eta} - 1.0 \right) + \frac{K_{\pi} - 0.5}{\eta} - \frac{K_{\text{Mex}}}{100} \right], \text{ kBt},$$
 (9)

где  $P_2$  — номинальная мощность, кВт, в режиме S1;

7— к. п. д., %; К<sub>д</sub>— коэффициент добавочных потерь, %, указанный в табл. 2. Таблица 2

				140311111
Синхронная частота вращения, об/мин	3000 и 36 <b>0</b> 0	1500, 1800	1000, 1200	<b>7</b> 50, 900
Коэффициент доба- вочных потерь, $K_{\pi}$ , %	1,86	1,66	1,12	0,96

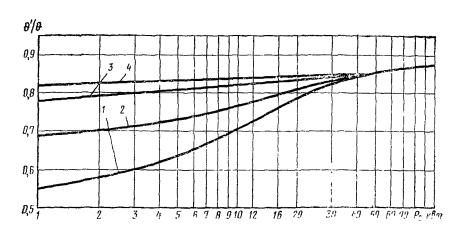
#### Постоянные времени нагрева двигателей серии В и ВР



1-при  $n_{\rm c}$ =3000 и 3600 об/мин; 2-при  $n_{\rm c}$ =1500 и 1800 об/мин; 3-при  $n_{\rm c}$ =1000 и 1200 об/мин; 4-при  $n_{\rm c}$ =750 и 900 об/мин.

Черт. 1

Изменение  $\Theta'/\Theta'$  в функции номинальной мощности двигателей B, BP



1—при  $n_{\rm C}$  =3000 и 3600 об/мин; 2—при  $n_{\rm C}$  =1500 и 1800 об/мин; 3—при  $n_{\rm C}$  =1000 и 1200 об/мин; 4—при  $n_{\rm C}$  =750 и 900 об/мин.

Черт. 2

 $K_{\text{мех}}$  — коэффициент механических потерь, %, указанный в табл. 3.

Таблица 3

Синхронная частота вращения, об/мин	Высота оси вращения, мм	Коэффициент механических потерь К <sub>мех</sub> , %
	63—80	4,50
3600	90—100	3,20
	112—280	2,22
3000	63-80	3,00
3000	90 <b>—280</b>	1,88
	6380	1,70
1800	90—112	1,36
1000	132—225	1,66
	250—280	1,16
	63—80	1,00
1500	90—112	0,80
	132—280	0,98
	71—112	0,94
1200	132—225	1,21
	250280	1,84
	71—80	0,80
1000	90112	0,55
	132—280	0,71
900	112—225	0,80
<del>2</del> 00	250—280	0,56
750	112-280	0,47

P ж — потери в магнитопроводе, кВт:

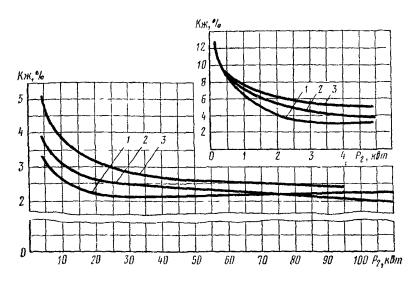
$$P_{\mathbf{x}} = \frac{K_{\mathbf{x}}K_{\mathbf{f}}P_{\mathbf{2}}}{100}, \text{ kBr}, \tag{10}$$

где  $K_{\text{ж}}$  — коэффициент потерь в магнитопроводе двигателя (в желсзе)

К<sub>f</sub> — коэффициент изменения потерь в магнитопроводе двигателей в зави-

симости от номинальной частоты тока:  $K_1 = 1.0$  при f = 50  $\Gamma$ ц; K = 1.08 при f = 60  $\Gamma$ ц. Для учета погрешностей методики расчета и влияния технологических факторов на параметры двигателя (теплопроводность деталей и узлов, потери электроэнергии и др.) необходимо результаты, полученные по выражению (6), уменьшить на 10%, однако при этом следует принимать  $I_{(S2)}$  не менее номинального вначения тока  $I_{\rm H}$  в режиме S1.

# Изменение относительной величины потерь в стали в функции полезной мощности двигателей серий В и ВР



1—при  $n_{\rm c}=3000$  об/мин; 2—при  $n_{\rm c}=1500$  об/мин; 3—при  $n_{\rm c}=1000$  и 750 об/мин.

Черт. 3

(Измененная редакция, Изм. № 2).

3.2. Промежуток времени, по истечении которого в режиме S2 допустимо повторное включение двигателя, должен быть:

при независимом охлаждении двигателя (или при номинальной частоте вращения его с помощью постороннего двигателя)

$$t_{\text{OCT}} \geqslant 3.5T, \quad \text{q}; \tag{11}$$

при охлаждении двигателя в состоянии покоя (при остановке двигателя)

$$t_{\text{ocr}} \geqslant 3.5 \frac{T}{\beta}$$
 , 4;

где 3— коэффициент ухудшения охлаждения обмотки статора необдуваемого двигателя (по сравнению с обдуваемым), указанный в табл. 4.

Таблица 4

	Синхронпая частота вращения, об/мин							
Высота оси	3000 n 3600	750 и <b>900</b>						
вращения двигателя, мм	Коэффиц	иент уху <b>д</b> шения ох необдуваем	лаждени <b>я об</b> мотки о ого двигателя <b>В</b>	статора				
63 71	0,300 0,292	0,380 0,370	0,440	<u> </u>				
80 90	0,288 0,283	0,36 <b>2</b> 0,3 <i>5</i> 7	0,432 0,426					
100	0,277	0,349	0,418					

			<u>-</u>				
	Синхронная частота вращения, об/мин						
Высота оси	3000 и 3600	1500 и 1800	1000 и 1200	750 n 900			
вращения двигателя, мм							
112	0,272	0,340	0,410	0,410			
132	0,259	0,321	0,392	0,392			
160	0,243	0,297	0,369	0,369			
180	0,232	0,282	0,354	0,354			
200	0,221	0,265	0,338	0,338			
225	0,209	0,247	0,321	0,321			
250	0,194	0,225	0,300	0,300			
280	0,176	0,198	0,274	0,274			

3.3. Пример расчета в режиме \$2

Двигатель BP100L4, сочлененный с исполнительным механизмом с помощью эластичной муфты или зубчатой передачи, имеет следующие номинальные данные

$$P_2 = 4 \text{ kBT}; I_H = 9,05 \text{ A};$$

 $\eta = 84\%$ ;  $n_c = 1500$  об/мин.

По черт. 1 определяем T=0.51 ч; по черт.  $2-\frac{\Theta'}{\Theta}=0.735$ ; по черт.  $3-K_{\infty}=4\%$ ; по табл.  $1-K_{m}=1.23$ ; по табл.  $2-K_{\pi}=1.66$ ; по табл.  $3-K_{\text{mex}}=-0.80$ ; по табл.  $4-\beta=0.349$ .

Допустимая величина суммы греющих потерь в режиме S1

$$\Delta P_{\Sigma(S1)} = P_2 \left[ \left( \frac{100}{\eta} - 1.0 \right) + \frac{K_R - 0.5}{\eta} - \frac{K_{\text{Mex}}}{100} \right] = 4 \left[ \left( \frac{100}{84} - 1.0 \right) + \frac{1.66 - 0.5}{84} - \frac{0.8}{100} \right] = 0.7852 \text{ kBr.}$$

Потери в магнитопроводе (железа)  $P_{\text{ж}} = \frac{K_{\text{ж}}K_{\text{f}}P_{\text{2}}}{100} = \frac{4\cdot 1\cdot 4}{100} = 0,16$  кВт. Коэффициент p:

a) 
$$p = \frac{1}{1 - \frac{\theta'}{\theta}} = \frac{1}{1.12T} = \frac{0.167}{1.12 \cdot 0.51} = 2,222 - \frac{\theta'}{1.12 \cdot 0.51} = 1 - 0.735 \cdot 2,718$$

при 
$$t_{\text{narp}} = 10$$
 мин=0,167 ч;

6) 
$$p = \frac{1}{1 - \frac{\theta'}{\Theta}e} = \frac{1}{1,12T} = \frac{1}{1 - 0.5} = 1,44 - \frac{\theta'}{1,12T} = 1 - 0.735 \cdot 2,718$$

при  $t_{\text{Harp}} = 30$  мин=0,5 ч;

в) 
$$p = \frac{1}{\frac{t_{\text{нагр}}}{T}} = \frac{1}{\frac{1}{0.51}} = 1,164 \text{ при } t_{\text{нагр}} = \frac{1}{1-2,718} = 60 \text{ мин} = 1 \text{ ч;}$$

г)  $p = \frac{1}{\frac{t_{\text{нагр}}}{T}} = \frac{1}{\frac{t_{\text{нагр}}}{T}} = \frac{1}{1-2,718} = 1,055 \text{ при } t_{\text{нагр}} = \frac{1}{1-2,718} = 90 \text{ мин} = 1,5 \text{ ч.}$ 

Допустимый ток двигателя в режиме S2, ограничиваемый температурой обмоток:

a) 
$$I_{(S2)} \leqslant I_{\rm H} \sqrt{\frac{\rho \Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}{\Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}}} = 9.05 \quad \sqrt{\frac{2.22 \cdot 0.7852 - 0.16}{0.7852 - 0.16}} = 14.41 \quad \text{A при } t_{\rm Harp} = 10 \quad \text{мин} = 0.167 \quad \text{ч};$$

6)  $I_{(S2)} \leqslant I_{\rm H} \sqrt{\frac{\rho \Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}{\Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}}} = 9.05 \quad \sqrt{\frac{1.44 \cdot 0.7852 - 0.16}{0.7852 - 0.16}} = 11.28 \quad \text{A при } t_{\rm Harp} = 30 \quad \text{мин} = 0.5 \quad \text{ч};$ 

B)  $I_{(S2)} \leqslant I_{\rm H} \sqrt{\frac{\rho \Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}{\Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}}} = 9.05 \quad \sqrt{\frac{1.164 \cdot 0.7852 - 0.16}{0.7852 - 0.16}} = 10.87 \quad \text{А при } t_{\rm Harp} = 60 \quad \text{мин} = 1 \quad \text{ч};}$ 

Г)  $I_{(S2)} \leqslant I_{\rm H} \sqrt{\frac{\rho \Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}{\Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}}} = 9.05 \quad \sqrt{\frac{1.055 \cdot 0.7852 - 0.16}{0.7852 - 0.16}} = 9.3 \quad \text{А при } t_{\rm Harp} = 90 \quad \text{мин} = 1.5 \quad \text{ч}.}$ 

С учетом снижения полученных значений на 10%, окончательно принимается  $I_{(S2)} < 13,00$ ; 10,25; 9,80; 9,05 A соответственно.

При сочленении эластичной муфтой двигатель может полностью использоваться по тепловой мощности, так как

$$I_{\text{MOR}} = I_{\text{H}} \frac{M_{\text{MAKC}}}{M_{\text{H}}} = 9,05 \cdot 2,5 = 22,6 \text{ A} > I_{\text{S2(MAKC)}} = 13 \text{ A}.$$

При сочленении зубчатой передачей

$$I_{AOn} = I_{H}K_{HH} = 9,05 \cdot 1,23 = 11,1A < I_{S2(Makc)} = 13 A$$

- т. е. допустимую мощность ограничивает вид сочленения. Увеличив диаметр ведущей шестерни, можно полностью использовать тепловую мощность двигателя.
- 4. Пересчет тока или мощности двигателей для режима S3

При коэффициенте инерции  $FI \le 10$  допустимый ток двигателей B63-180, BP 63-180 следует принимать

$$I_{(S3)} \leqslant K_{(S3)}I_{H}, A,$$
 (13)

где  $K_{(S3)}$  — коэффициент, определяемый по черт. 4.

При FI>10 для двигателей B63—180, BP63—180 и при любом значении FI для двигателей B200—280, BP200—280 определение допустимого тока в режиме S3 следует производить с учетом пусковых потерь, т. е. по методике определения допустимого тока в режиме S4 (см. ниже).

(Измененная редакция, Изм. № 2).

- 5. Пересчет тока или мощности двигателей для режима S4 5.1. Эксплуатация двигателей В, ВР 250—280 в режиме S4 недопустима.
- 5.2. Допустимые линейные токи двигателей В63—225 и ВР63—225 в режиме S4, B250—280 и BP250—280 в режиме S3 при установившейся частоте вращения двигателя, промежутке времени не менее 1 с между остановкой и последующим включением двигателя, заданных значениях частоты включений в час (z) коэффициента инерции (FI), продолжительности включения  $\Pi B \! < \! 60\,\%$  и заданной функции вращающего момента нагрузки от частоты вращения двигателя  $M_{\text{нагр}} = f(n)$ , следует принимать не более

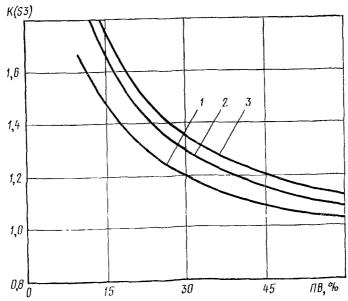
$$I_{(S4)} \ll I_H \sqrt{\frac{\Delta P_{\Sigma(S4)} - P_{\mathcal{H}}}{\Delta P_{\Sigma(S1)} - P_{\mathcal{H}}}}$$
, A, (14)

где  $\Delta P_{\Sigma(S4)}$  — допустимая величина суммы греющих потерь электроэнергии в режиме S4, определяемая по формуле

$$\Delta P_{\Sigma(S4)} = \frac{\Delta P_{\Sigma(S1)} t_{\mathfrak{q}} [\alpha \xi' \frac{FI}{2,5} + \xi'' + (1 - \xi' \frac{FI}{2,5} - \xi'') \beta] - FI \left(\frac{A_{\mathfrak{q}}}{2500} + \frac{P_{\mathfrak{g}} t_{\mathfrak{q}}}{2,5}\right)}{t_{\mathfrak{p}}} + \frac{P_{\mathfrak{g}} t_{\mathfrak{q}}}{2,5}, \quad \kappa \text{Bt};$$

$$(15)$$

Зависимость допустимого тока обмотки статора (относительные единицы) двигателей серий В и ВР от продолжительности включения (ПВ) в режимах S3



1—при  $n_{\rm c}=3000$  и 3600 об/мин; 2—при  $n_{\rm c}=1500$  и 1800 об/мин; 3—при  $n_{\rm c}=1000$  и 1200; 750. 900 об/мин. Черт. 4

$$FI = rac{GD_{
m AB}^2 + GD_{
m Mex}^2}{GD_{
m AB}^2}$$
 — коэффициент инерции; 
$$GD_{
m AB}^2 \qquad - \qquad {
m маховой \ момент} \ {
m двигателя, \ H \cdot m^2;}$$
 
$$GD_{
m Mex}^2 \qquad - \qquad {
m маховой \ момент} \ {
m исполнительного \ механизма, \ приведенный \ {
m k \ валу \ двигателя, \ H \cdot m^2;}$$
 
$$t_{
m II} = rac{3600}{z} \qquad - \qquad {
m продолжительность} \ {
m цикла, \ c;}$$
 
$$z = - {
m число \ включений \ в \ час;}$$
 
$$t_{
m II} = - {
m продолжительность} \ {
m пуска, \ c;}$$

 $t_n$  — продолжительность пуска, с;  $A_n$  — количество тепла, выделившегося в обмотках статора и ротора за время пуска,  $\mathrm{Br} \cdot \mathrm{c};$ 

$$t_{\rm p} = \frac{\Pi B}{100} \ t_{\rm u} - \frac{FI}{2.5} t_{\rm u}$$
 — продолжительность работы с установившейся частотой вращения;

ПВ — продолжительность включения, %;

$$\xi' = \frac{t_0}{t_0}$$
 и  $\xi'' = \frac{t_0}{t_0}$  — отношения продолжительности пуска (при  $FI = 2,5$ ) и работы под нагрузкой к продолжительности цикла;

 $\alpha = \frac{2}{3} \frac{1 + \beta + \beta^2}{1 + \beta}$  — коэффициент ухудшения охлаждения обмотки статора в течение времени пуска двигателя.

Значения  $t_{\pi}$  и  $A_{\pi}$  в табл. 5 и 6 соответствуют при 50 Гц:

$$FI=2.5$$
;  $M_{\text{Harp}}=M_{\text{H}}\left(\frac{n}{n_{\text{H}}}\right)^2$ ;  $M_{\text{Harp}}=M_{\text{H}}=\text{const}$ ,

де  $n_{\rm H}$ — номинальный момент двигателя,  $H \cdot {
m M};$   $n_{\rm H}$  =  $n_{\rm C} \left(1 - \frac{{
m S}_{
m H}}{100}\right)$ — номинальная частота вращения, об/мин;

 $n_{c}$  — синхронная частота вращения, об/мин;

S<sub>н</sub> — номинальное скольжение.

При иных зависимостях  $M_{\text{narp}} = f(n)$  значения  $t_n$  и  $A_n$  определяются по согласованию с разработчиком технической документации двигателей. Если невозможно определить точную зависимость  $M_{\text{Harp}} = f(n)$ , следует принимать  $M_{\text{Harp}} =$  $= M_{\rm H} = {\rm const.}$ 

При расчетах в режимах S4 с частотой питающей сети 60 Гц время пуска  $t_{\rm II}$  (60  $\Gamma_{\rm II}$ ) и количество тепла, выделившееся в обмотках за пуск  $A_{\rm II}$  (60  $\Gamma_{\rm II}$ ). пересчитываются по формулам:

$$\begin{split} t_{\pi(60\Gamma\text{u})} &\cong \ t_{\pi(50\Gamma\text{u})} \bigg[ \ \frac{n_{\text{c}(60\Gamma\text{u})}}{n_{\text{c}(50\Gamma\text{u})}} \ \bigg]^2 \cong 1,44 t_{\pi(50\Gamma\text{u})} \,; \\ A_{\pi(60\Gamma\text{u})} &\cong 1,05 A_{\pi(50\Gamma\text{u})} \bigg[ \ \frac{n_{\text{c}(60\Gamma\text{u})}}{n_{\text{c}(50\Gamma\text{u})}} \ \bigg]^2 \cong 1,51 A_{\pi(50\Gamma\text{u})}, \end{split}$$

где  $t_{\pi(50\Gamma_{\rm H})}$ ,  $A_{\pi(50\Gamma_{\rm H})}$ — по табл. 5 и 6.

 $n_{\,{
m c}(50\Gamma\,{
m u})},\ n_{{
m c}\,(60\Gamma\,{
m u})}$  — синхронные частоты вращения при 50 и 60  $\Gamma$ и.

Значения тока  $I_{(S4)}$ , полученные по формуле (14), следует уменьшить на 15%, чтобы учесть:

Продолжительность пуска $t_{\rm n}$ , с, при коэффлциенте иперции $FI=2.5$ и вращающем моменте нагрузкл							re
M,	агр=М	$i\left(\frac{n}{n_{\rm H}}\right)^2$		М	<sub>агр</sub> =М <sub>г</sub>	=const	
	Синх	ронная	частота	вращен	ия, об/м	ин	
3000	1500	1000	750	3000	<b>15</b> 00	1000	750
0,130 0,106 0,145 0,118 0,160 0,197 0,180 0,217 	0,090 0,083 0,094 0,090 0,096 0,091 0,105 0,134 0,125 0,238 0,206 0,286 0,275 0,404 0,453 0,350 0,418 0,430 0,400 0,420 0,508 0,850	0,072 0,073 0,075 0,073 0,076 0,100 0,130 0,130 0,250 0,250 0,250 0,340 0,340 0,390 0,380 0,380 0,480 0,500 0,750	0,103 	0,170 0 156 0,187 0,170 0,280 0,291 0,313 0,307 0,320 	0,120 0,116 0,126 0,114 0,140 0,125 0,200 0,300 		0,16 
	0,130 0,106 0,106 0,145 0,118 0,160 0,125 0,194 0,197 0,180 0,217 	M <sub>Harp</sub> =M,    Cuhx     3000   1500     0,130   0,090     0,106   0,083     0,145   0,094     0,118   0,090     0,125   0,091     0,194   0,105     0,197   0,134     0,180   0,125     0,217   0,150     −	М <sub>нагр</sub> =М <sub>н</sub> ( "п / п / п / п / п / п / п / п / п / п	М <sub>нагр</sub> =М <sub>н</sub> ( n/n <sub>н</sub> )²           Синхровная частота           3000   1500   1000   750             0,130   0,090   — 0,106   0,083   — — 0,145   0,094   0,072   — 0,118   0,090   0,070   — 0,180   0,096   0,075   — 0,125   0,091   0,073   — 0,125   0,091   0,076   — 0,194   0,105   0,076   — 0,194   0,105   0,076   — 0,180   0,125   0,100   0,217   0,150   — 0,130   — 0,103   — 0,109   — 0,238   0,200   0,190   0,421   0,206   0,161   0,150   0,653   0,286   0,250   0,230   0,640   0,275   0,250   0,230   0,640   0,275   0,250   0,220   0,690   0,444   — — 0,690   0,453   — — 0,300   0,340   0,300   0,340   0,300   0,340   0,300   0,340   0,300   0,340   0,300   0,348   1,020   0,418   0,390   0,348   1,020   0,418   0,390   0,348   0,795   0,400   0,380   0,340   0,900   0,500   0,480   0,440   1,200   0,583   0,500   0,450   1,800   0,870   0,800   0,720   1,600   0,850   0,750   0,680   1,900   1,100   0,900   0,800   0,720   1,900   1,100   0,900   0,800   0,720   1,900   1,100   0,900   0,800   0,800   0,720   1,900   1,100   0,900   0,800   0,800   0,720   0,800   0,720   1,900   1,100   0,900   0,800   0,800   0,720   0,800   0,800   0,900   0,	Мнагр=Мн ( п/n н) г         Мнагр=Мин (п/n н) г         Мнагр=Мин (п/n н) г           Синхронная частота вращен           3000 1500 1000 750 3000           0,1300 0,000           0,1300 0,000           0,1300 0,000           0,1300 0,000           0,145 0,094 0,072 — 0,187 0,180 0,000 0,000 0,000 — 0,170 0,100 0,125 0,000 — 0,100 0,125 0,100 — 0,100 0,200 0,190 — 0,103 0,320 0,100 0,100 0,200 0,200 0,190 — 1,150 0,670 0,333 0,340 0,300 1,100 0,670 0,333 0,340 0,300 1,100 0,670 0,333 0,340 0,300 1,100 0,670 0,333 0,340 0,300 1,100 0,670 0,333 0,340 0,300 1,100 0,670 0,330 0,340 0,300 1,100 0,670 0,330 0,340 0,300 1,100 0,670 0,330 0,340 0,300 1,00 0,820 0,418 0,390 0,348 1,300 1,020 0,430 0,390 0,348 1,300 1,020 0,430 0,390 0,348 1,300 1,020 0,430 0,390 0,348 1,300 1,020 0,450 0,450 0,440 1,390 0,120 0,500 0,480 0,440 1,390 1,200 0,583 0,500 0,450 1,510 1,800 0,870 0,880 0,750 0,680 2,900 1,600 0,850 0,750 0,680 2,900 1,600 0,850 0,750 0,680 2,900 1,600 0,850 0,750 0,680 2,900 1,600 0,850 0,750 0,680 2,900	М <sub>нагр</sub> =М <sub>н</sub> ( n/n <sub>н</sub> ) 2         М <sub>нагр</sub> =М <sub>н</sub> Синхронная частота вращения, об/м           3000         1500         1000         750         3000         1500           0,130         0,090         —         —         0,170         0,120           0,106         0,083         —         —         0,187         0,126           0,145         0,094         0,072         —         0,170         0,114           0,187         0,091         0,073         —         0,170         0,114           0,194         0,105         0,076         —         0,291         0,148           0,194         0,105         0,076         —         0,291         0,148           0,197         0,130         —         —         0,313         0,212           0,180         0,125         0,100         —         0,313         0,212           0,180         0,125         0,100         —         0,313         0,212           0,217         0,150         —         0,103         0,320         0,300           0,217         0,150         —         0,103         0,320         0,300           0,42	Мнагр=Мн (пн )²         Мнагр=Мн=const           Синхронная частота вращения, об/мин           3000         1500         1000         750         3000         1500         1000           0,130         0,090         —         —         0,170         0,120         —           0,145         0,094         0,072         —         0,187         0,126         0,095           0,118         0,090         0,075         —         0,170         0,114         0,090           0,180         0,096         0,075         —         0,200         0,140         0,110           0,194         0,105         0,076         —         0,291         0,148         0,112           0,194         0,105         0,076         —         0,291         0,148         0,112           0,190         0,130         —         —         0,313         0,212         —           0,180         0,125         0,100         —         0,307         0,200         0,160           0,217         0,150         —         0,307         0,200         0,160           0,2217         0,150         —         0,415         0,300

колебания температуры обмотки двигателя в течение цикла его работы и обеспечить соответствие требованиям ГОСТ 183-74 не только средней, но и максимальной температуры обмотки;

погрешность методики расчета, а также влияния технологических факторов

на теплопередачу и греющие потери в двигателях. (Измененная редакция, Изм. № 2). 5.3. При ПВ более 60% допустимое значение  $I_{(S4)}$  определяется по согласо-

ванию с разработчиком технической документации двигателей. 5.4. В режиме S4, при сохранении номинальной мощности двигателя, частоту включений в час следует принимать

$$z < \frac{3600 \cdot 2.5 \cdot 1000}{A_{\Pi} FI} \Delta P_{\Sigma(S1)} \left[ \alpha \xi' \frac{FI}{2.5} + (1 - \xi' \frac{FI}{2.5} - \xi'') \beta \right], \text{ вкл/ч}$$
 (16)

Таблица 6

	Количество тепла $A_n$ , Вт.с., выделившегося за время пуска, при $FI$ =2,5 и вращающем моменте нагрузки								
Исполнени <b>е</b> двигателя	М	$M_{\text{Harp}} = M_{\text{H}} \left(\frac{n}{n_{\text{II}}}\right)^{3}$				$M_{\text{Harp}} = M_{\text{H}} = \text{const}$			
		Син	хронная	частот	а враще	ния, об	мин		
	3000	1500	1000	750	<b>3</b> 000	1500	1000	750	
B63A, BP63A	138	56	<b>_</b> 1		231	87		_	
B63B, BP63B	169				268				
B71A, BP71A	279	121	85	<b>—</b>	429	192	123		
B71B, BP71B	367	150			547	<b>23</b> 5	170		
B80A, BP80A	704	227	174		1112				
B80B, BP80B	819		204	_	1232				
B90L, BP90L	1643		423		2721	1042	<b>7</b> 00	_	
B100S, BP100S	2337			_	<b>39</b> 95		1207		
B100L, BP100L	2901 4290	1175 1959	750	715	4711 64 <b>0</b> 3	2232 3114	1397	1307	
B112M, BP112 <b>M</b> B112MA, BP11 <b>2MA</b>	4290	1909	1 <b>5</b> 45		0400	5114	3050	1901	
B112MB, BP112MB			1715				3350		
B132S, BP132S		4172			_	7990		2622	
B132M, BP132M	10888								
B160S, BP160S	18760								
B160M, BP160M	22483		10075			18303			
B180S	31836	17548			48677				
BP180S	31836			_	48677			_	
B180M	37581	21122							
BP180M	37581				<b>6</b> 8764				
B200M	59795		23250	14035	106689	50767			
BP200M	68017				109800				
B200L	68685				110978				
BP200L			27391		117000				
B225M	88409   90447	48 <b>82</b> 4 5 <b>0</b> 08 <b>7</b>			148970 149300				
BP225M		124500					218100		
B250S, BP250S B250M, BP250M		134255		42251	628600	257160	229510	119906	
B280S, BP280S			116234	68513	716100	365810	243297	170405	
B280M, BP280M	-		127283	77400		_		183747	
				l i					

Значения z следует уменьшать на 10% для учета погрешности методики и влияния технологических факторов на параметры двигателя. Значения z, соответствующие  $\Pi B=40\%$ ; FI=2.5; номинальной мощности двигателей B63-225, BP63-225 и вращающим моментам нагрузки  $M_{\rm Harp}=M_{\rm H}\left(\frac{n}{n_{\rm H}}\right)^2$ ,  $M_{\rm Harp}=M_{\rm H}={\rm const}$  и уменьшенные на 10% для учета ногрешности методики и влияния технологических факторов на параметры двигателей приведены в табл. 7. (Измененная редакция, Изм. № 2).

6. Пересчет тока (мощности) двигателей для режима S6

<sup>6.1.</sup> Допустимый линейный ток двигателя в режиме S6 следует принимать не более

$$I_{(S6)} < \sqrt{\frac{100I_{H}^{2} - (100 - \Pi H)I_{0}^{2}}{\Pi H}}, A.$$
 (17)

где ПН — продолжительность нагрузки в режиме S6, %;

$$I_0 = I_H \left[ \sqrt{1 - \cos^2 \varphi} - \cos \varphi \left( \frac{M_{\text{Marc}}}{M_{\text{II}}} - \sqrt{\left( \frac{M_{\text{Marc}}}{M_{\text{H}}} \right)^2 - 1} \right) \right], \text{ A;}$$
 (18)

 $I_0$  — линейный ток холостого хода.

Таблипа 7

							1 4 0 71	ица 1
	Число включений в час, z, не более При номинальной мощпости; F/=2,5; ПВ=40 % и вращающем моменте нагрузки							
								; ПВ=40 % и узки
Исполнение двигателя	$M_{\text{Harp}} = M_{\text{H}} \left(\frac{n}{n_{\text{H}}}\right)^{\text{B}}$ $M_{\text{Harp}} = M_{\text{Harp}}$				$M_{\text{Harp}} = M_{\text{II}} = \text{const}$			
		Син	хронная	частота	вращен	ия, об/м	ин	
	3000	1500	1000	750	3000	1500	1000	750
B63A, BP63A B63B, BP63B B71A, BP71A B71B, BP71B B80A, BP80A B80B, BP80B B90L, BP90L B100S, BP100S B100L, BP100L B112M, BP112M B112MB, BP112MB B132S, BP132S B132M, BP132M B160S, BP160S B160M, BP160M B180S, BP180S B180M, BP180M B200M BP200M BP200M BP200M	350 400 300 350 280 280 200 150 170 120 — — 60 40 40 30 30 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20	800 850 750 800 750 600 400 420 270 —————————————————————————————————	1200 1250 1150 1250 1250 1200 950 500 	800 	250 300 220 250 180 200 120 85 100 80 — 35 25 20 20 20 121 121 121 15	525 550 450 500 425 450 350 210 225 170 	700 750 650 700 570 270 270 190 125 170 65 65 65 60 30 35 35	
B200L BP200L B225M BP225M	22 22 15 15	65 40 45	70 70 45 50	100 100 85 80	15 10 10	35 20 25	35 25 30	60 45 50

Результат, полученный по формуле (17), уменьшается на 15% для учета погрешности методики расчета и влияния технологических факторов на параметры двигателя.

6.2. Пример расчета тока (мощности) двигателя в режиме S6

Двигатель BP100L4 имеет следующие номинальные данные:

$$P_2 = 4.0 \text{ кВт}; \ U_R = 380 \text{ B}; \ n_c = 1500 \text{ об/мин};$$
  $\eta = 84\%; \cos \varphi = 0.8; \ I_H = 9.05 \text{ A}; \frac{M_{\text{макс}}}{M_{\text{H}}} = 2.5.$ 

Рассчитать допустимый ток в режиме S6 при ПН=15%.

Определяем линейный ток холостого хода

$$I_{0}=I_{H}\left[\begin{array}{c}V_{1}-\cos^{2}\varphi-\cos\varphi\left(\frac{M_{\text{Makc}}}{M_{H}}-V\left(\frac{\overline{M_{\text{Makc}}}}{M_{H}}\right)^{2}-1\right)\right]=\\ =9.05\left[V_{1}-0.8^{2}-0.8(2.5-V_{2.5^{2}-1})\right]=3.919 \text{ A.}\\ I_{(S6)} < V_{H}\frac{100I_{H}^{2}-(100-\Pi H)I_{0}^{2}}{\Pi H}=V_{H}\frac{100\cdot9.05^{2}-(100-15)3.919^{2}}{15}=\\ =21.424 \text{ A.} \end{array}$$

С целью учета погрешностей методики расчета и влияния разброса технологических факторов на параметры двигателя, полученный результат уменьшаем на 15% и принимаем

$$I_{(S6)} = 0.85 \cdot 21.424 = 18.2 \text{ A.}$$

В рассматриваемом режиме работы сочленение двигателя с исполнительным механизмом допускается только при помощи эластичной муфты; при зубчатой передаче нагрузку следует снизить до

$$I_{(S6)} = K_{\text{m}} I_{\text{H}} = 1,23.9,05 = 11,1 \text{ A}.$$

ПРИЛОЖЕНИЕ 3 Справочное

### МОЩНОСТЬ ДВИГАТЕЛЕЙ В ЗАВИСИМОСТИ ОТ ТЕМПЕРАТУРЫ ГАЗООБРАЗНОЙ ОКРУЖАЮЩЕЙ СРЕДЫ И ВЫСОТЫ НАД УРОВНЕМ МОРЯ

1. Допустимая мощность на валу двигателя, в зависимости от температуры газообразной окружающей среды

$$P_{\mathrm{T}} = P_{\mathrm{2}} K_{\mathrm{T}}, \tag{1}$$

где  $P_2$  — номинальная мощность, кВт;  $K_{\mathbf{T}}$  — коэффициент изменений мощности по табл. 1.

Таблица 1 Температура охлажда-25 35 40 50 45 55 ющего воздуха, °С Коэффициент измене-1.03 ния мощности, Кт 1,09 1.0 0.96 0.92 0.88

Для климатического исполнения T по ГОСТ 15150—69 при температуре 45°C следует принимать  $K_T = 1{,}00$ .

2. Допустимая мощность на валу двигателя в зависимости от высоты над уровнем моря

$$P_{\mathrm{H}} = P_{2} K_{\mathrm{H}}, \tag{2}$$

# Стр. 50 ГОСТ 23111—78

где К н- коэффициент изменения мощности по табл. 2.

					7	Габли	ца 2
Высота над уровнем моря, м	1000	1500	2000	<b>25</b> 00	3000	3500	4000
Коэффициент изменения мощности, Кн	1,00	0,96	0,92	0,88	0,84	0,79	0,75

3. При совместном действии обоих факторов допустимая мощность на валу двигателя

$$P_{II} = P_{II} K_{T} K_{II}$$

## ПРИЛОЖЕНИЕ 4 Справочное

	Таблица I		Таблица 2
Исполнение двигателей серии В	Код ОКП	Исполнение двигателей серии В	код ОКП
B63	33 4151 3000	В63. Экспорт	33 4151 3300
B71	33 4152 3000	В71. Экспорт	33 4152 3300
B80	33 4153 3000	В80. Экспорт	33 4153 3300
B90	33 4154 3000	В90. Экспорт	33 4154 3300
B100	33 4155 3000	В100. Экспорт	33 4155 3300
B112	<b>33 4156 300</b> 0	В112. Экспорт	33 4156 3300
B132	33 4157 3000	В132. Экспорт	33 4157 3300
B160	33 4159 3000	В160. Экспорт	33 4159 3300
B180	33 4161 3000	В180. Экспорт	33 4161 3300
B200	33 4162 3000	В200. Экспорт	33 4162 3300
B225	33 416 <b>3 30</b> 00	В225. Экспорт	33 4163 3300
B250	33 4164 3000	В250. Экспорт	33 4164 3300
B280	33 4165 3000	В280. Экспорт	33 4165 3300

Таблица 3

Таблица 4

Исподнение двигателей серин ВР	код ОКП	Исполнение двигателей серии ВР	Код ОКП
BP63 BP71 BP80 BP90 BP100 BP112 BP132 BP160 BP180 BP200 BP225 BP250 BP280	33 4151 3100 33 4152 3100 33 4153 3100 33 4154 3100 33 4155 3100 33 4155 3100 33 4157 3100 33 4159 3100 33 4161 3100 33 4162 3100 33 4163 3100 33 4163 3100 33 4165 3100	ВР63. Экспорт ВР71. Экспорт ВР80. Экспорт ВР90. Экспорт ВР100. Экспорт ВР112. Экспорт ВР132. Экспорт ВР160. Экспорт ВР180. Экспорт ВР200. Экспорт ВР250. Экспорт ВР250. Экспорт	33 4151 3500 33 4152 3500 33 4153 3500 33 4154 3500 33 4155 3500 33 4156 3500 33 4157 3500 33 4159 3500 33 4161 3500 33 4163 3500 33 4164 3500 33 4164 3500 33 4164 3500

Код типоразмера двигателей устанавливается базовой организацией постандартизации взрывозащищенного электрооборудования.

# Редактор В. П. Огурцов Технический редактор Л. Я. Митрофанова Корректор М. А. Онопченко