

Tablica 1

Zestawienie wyników badania istniejących modeli selsynów i ich pochodnych

Model	D_1	V	l/D_1	Φ_{50}	Θ_{50}	g_{150}	B_{p50}	Θ_{p50}	Br_{150}	Θ_{r150}	L_{r1}	B_{z150}	Θ_{z150}	$2h_{z1}$	Br_{250}	Θ_{r250}	L_{r2}	B_{z250}	Θ_{z250}	$2h_{z2}$	ΔP_{Cu150}	ΔP_{Fe50}	ΔP_{50}	$\Delta t^\circ Cu_{50}$
	l	P_{ch}	D/D_1	Φ_{500}	Θ_{500}	g_{1500}	B_{p500}	Θ_{p500}	Br_{1500}	Θ_{r1500}		B_{z1500}	Θ_{z1500}		Br_{2500}	Θ_{r2500}		B_{z2500}	Θ_{z2500}		ΔP_{Cu1500}	ΔP_{Fe500}	ΔP_{500}	$\Delta t^\circ Cu_{500}$
	mm	cm ³ m ²	—	· 10 ³ Mx	A	A/mm ²	Gs	A	Gs	A		Gs	A		Gs	A		Gs	A		W	W	W	°C
RFT	85 74,5	423 0,85	0,88 0,58	146 85,5	581 126	8,35 1,81	3890 2280	153,5 89,7	9950 5830	20,5 7,6	5	12250 7130	33 3,9	2	13300 7780	370 22,1	10	7800 4570	4,2 2,4	2	16,25 0,75	4,82 37,0	37,3 38,5	59 60,3
OB	82 56	296 0,725	0,685 0,61	120 75	487 144	10,7 2,6	4200 2625	170,5 106,4	12240 7650	82,5 10,1	5	13200 8250	72 5,1	2,06	11880 7420	107 19,9	9,12	13550 8460	55 3,22	1,24	29 1,26	3,37 28,85	32,37 31,37	59,6 58,2
RFT' = OB	85 52,2	296 0,748	0,624 0,58	102,3 68	594 149	8,6 2,16	3860 2570	153 106	9950 6610	21,0 8,5	5	12280 8160	36 4,8	2	1330 8840	380 27	10	7800 5190	4,2 2,7	2	15 0,905	3,36 32,40	33,36 34,2	59,6 60,7
As 2520	82 45,5	240 0,66	0,555 0,61	97,2 65,5	500 158	10,0 3,17	4190 2820	170 114,5	12160 8200	77,0 12,1	5	13450 9050	92 6,3	2,06	11870 8000	106 21	9,12	13550 9140	55,2 3,8	1,24	13,6 1,37	2,72 27,0	29,9 29,7	60,3 60
Asp 2012 = As 2512 z biegunami utajonymi	66 46,4	158,5 0,462	0,705 0,605	79 54	389 155	10,1 4,0	4170 2850	175,5 120,0	12300 8400	67 9,9	3,87	13100 8910	53 5,05	1,72	11850 8100	86,7 17,6	7,35	10800 7400	6,5 2,13	1,04	9,45 1,48	1,749 18,0	20,65 21	59,7 60,4
Transmitter z biegunami wydatnymi	83 43	233 0,43	0,518 0,575	78 44,5	542 128	13,5 3,2	4720 2720	167 95,8	8940 5100	17,3 7,9	6	—	—	—	13200 7520	340 20,7	9,85	11550 6580	17,7 3,5	2	8,3 0,465	2,58 18,6	19,2 19,5	59,7 60,3
As 2512	82 30	158,5 0,575	0,365 0,61	65,5 49	550 189	11,4 3,92	4280 3200	173,5 130	12450 9300	98 16,5	5	13400 10050	83 8,8	2,6	12100 9060	132,2 27,8	9,12	13750 10300	63,5 5,8	1,24	11,9 1,63	1,8 22,72	25,6 25,99	59,5 60,1
Asp 2012 z biegunami utajonymi w gabarycie modelu z biegunami wydatnymi	66 23	78,6 0,393	0,348 0,605	39,6 33	420 206	10,9 5,36	4220 3510	169,5 141	12450 10350	75,5 18,5	3,87	13200 11000	58 11,2	1,72	12000 10000	95,5 30,5	7,35	12500 10420	21,4 5,0	1,04	8,35 1,895	0,9 13,96	17,6 17,75	59,8 60,1
Asp 2012 z biegunami wydatnymi	66 23	78,6 0,393	0,348 0,605	40 32	329 180	9,8 5,35	4880 3900	173 138	10500 8240	21,9 10,5	4,3	—	—	—	12100 9700	110 27,3	7,35	12650 10100	24,0 4,6	1,04	8,6 2,57	0,85 12,1	18,0 17,2	60,8 58,7
L 51870	64 19	61 0,347	0,297 0,60	36 30	450 227	11,7 5,9	4840 4030	188,5 157	11800 9840	43,0 16	4,07	14850 12380	118 22	1,2	11220 9360	49,5 22,6	6,75	13230 11050	51 9,5	1,44	7,36 1,89	0,76 11,71	15,5 15,49	59,7 59,6
127 — 205 B1 ze szczeli- ną $\delta = 0,1$ mm	30 23	16 0,19	0,77 0,51	11 10,25	130 115	17,5 15,5	3900 3630	74,7 69,7	10300 9600	7,52 5,76	1,6	—	—	—	8120 7560	8,27 7,30	3,45	—	39,5 22,2		4,27 3,35	0,094 1,73	8,33 8,43	59 59,5
przeliczone na szczelinę $\delta = 0,2$ mm (jak w in- nych selsynach)				7,7 7,5	131 125	17,6 16,7	2720 2660	52,4 51,0	7200 7010	3,17 3,04		—	—	—	5680 5540	5,17 4,93		—	70,3 66,0		4,32 3,95	0,05 0,9	8,69 8,7	60,6 60,6