

VYTÝČENÍ POLYGONU A PODROBNÝCH BODŮ MK -
SOUŘADNÝ SYSTÉM S-JTSK, VÝŠKOVÝ SYSTÉM Bp

	BOD	STANCIJENI	LEVY KRUU				GSA				PRADY KRUU					
			Y	X	KOTA	Y	X	KOTA	Y	X	KOTA	Y	X	KOTA		
40	Z0 _A =PF1	-496 519 48	-1 182 837 78	327,53	-496 519 16	-1 182 848 48	327,75	-496 518 85	-1 182 859 02	327,87	-496 518 85	-1 182 860 70	327,89	-496 518 85	-1 182 860 70	327,89
42	PF 2	-496 500 51	-1 182 844 61	328,48	-496 500 25	-1 182 847 59	328,55	-496 500 57	-1 182 848 59	328,55	-496 500 57	-1 182 849 29	328,83	-496 500 57	-1 182 850 27	328,86
43	PF 3	-496 506 06	-1 182 844 30	328,76	-496 506 80	-1 182 847 29	328,83	-496 506 93	-1 182 850 27	328,86	-496 506 93	-1 182 850 27	328,86	-496 506 93	-1 182 850 27	328,86
44	PF 4	-496 495 96	-1 182 843 40	329,92	-496 495 69	-1 182 846 39	329,99	-496 495 43	-1 182 849 38	329,66	-496 495 43	-1 182 849 38	329,66	-496 495 43	-1 182 849 38	329,66
45	SZO 1	0 027	-	-	-496 492 27	-1 182 846 08	329,96	-	-	-	-	-	-	-	-	-
46	PF 5	-496 485 16	-1 182 842 44	330,52	-496 484 89	-1 182 845 43	330,59	-496 484 62	-1 182 848 41	330,59	-496 484 62	-1 182 848 41	330,59	-496 484 62	-1 182 848 41	330,59
47	PF 6	-496 478 52	-1 182 841 85	331,10	-496 478 26	-1 182 844 84	331,17	-496 477 99	-1 182 847 83	331,17	-496 477 99	-1 182 847 83	331,17	-496 477 99	-1 182 847 83	331,17
48	PF 7	-496 470 99	-1 182 841 18	331,89	-496 470 72	-1 182 844 17	331,84	-496 470 45	-1 182 847 15	331,84	-496 470 45	-1 182 847 15	331,84	-496 470 45	-1 182 847 15	331,84
49	PF 8	-496 468 10	-1 182 840 90	332,20	-496 467 84	-1 182 843 91	332,10	-496 467 57	-1 182 846 90	332,10	-496 467 57	-1 182 846 90	332,10	-496 467 57	-1 182 846 90	332,10
50	PF 9	-496 464 43	-1 182 840 59	332,54	-496 463 45	-1 182 843 52	332,49	-496 462 46	-1 182 846 44	332,55	-496 462 46	-1 182 846 44	332,55	-496 462 46	-1 182 846 44	332,55
51	PF 10	-496 459 51	-1 182 840 16	333,01	-496 460 36	-1 182 843 24	332,77	-496 461 21	-1 182 846 33	332,77	-496 461 21	-1 182 846 33	332,77	-496 461 21	-1 182 846 33	332,77
52	Z0 _B =PF11	0 000	-	-	-496 459 51	-1 182 840 16	333,35	-	-	-	-	-	-	-	-	-
53	PF 12	-496 461 74	-1 182 835 22	333,14	-496 458 41	-1 182 836 14	333,01	-496 456 24	-1 182 836 74	333,44	-496 456 24	-1 182 836 74	333,44	-496 456 24	-1 182 836 74	333,44
54	SZO 2	0 00550	-	-	-496 456 05	-1 182 835 22	333,46	-	-	-	-	-	-	-	-	-
55	PF 13	-496 458 95	-1 182 829 66	333,84	-496 456 79	-1 182 830 26	333,90	-496 454 62	-1 182 830 85	333,99	-496 454 62	-1 182 830 85	333,99	-496 454 62	-1 182 830 85	333,99
56	PF 14	-496 456 19	-1 182 819 58	334,86	-496 454 02	-1 182 820 18	334,92	-496 451 85	-1 182 820 78	334,96	-496 451 85	-1 182 820 78	334,96	-496 451 85	-1 182 820 78	334,96
57	PF 15	-496 454 00	-1 182 811 65	335,69	-496 451 83	-1 182 812 25	335,73	-496 449 66	-1 182 812 85	335,73	-496 449 66	-1 182 812 85	335,73	-496 449 66	-1 182 812 85	335,73
58	PF 16	-496 453 78	-1 182 810 84	335,76	-496 451 61	-1 182 811 44	335,80	-496 449 44	-1 182 812 03	335,84	-496 449 44	-1 182 812 03	335,84	-496 449 44	-1 182 812 03	335,84
59	SZO 3	0 036	-	-	-496 449 96	-1 182 805 45	336,33	-	-	-	-	-	-	-	-	-
60	PF 17	-496 448 49	-1 182 791 60	337,26	-496 446 32	-1 182 792 18	337,22	-496 444 15	-1 182 792 79	337,11	-496 444 15	-1 182 792 79	337,11	-496 444 15	-1 182 792 79	337,11
61	PF 18	-496 450 89	-1 182 800 33	336,67	-496 448 72	-1 182 800 93	336,67	-496 446 55	-1 182 801 52	336,67	-496 446 55	-1 182 801 52	336,67	-496 446 55	-1 182 801 52	336,67
62	PF 19	-496 447 46	-1 182 787 88	337,50	-496 445 30	-1 182 788 48	337,45	-496 443 23	-1 182 789 07	337,44	-496 443 23	-1 182 789 07	337,44	-496 443 23	-1 182 789 07	337,44
63	PF 20	-496 445 72	-1 182 781 55	337,87	-496 444 55	-1 182 782 15	337,81	-496 441 39	-1 182 782 74	337,77	-496 441 39	-1 182 782 74	337,77	-496 441 39	-1 182 782 74	337,77
64	SZO 4	0 063	-	-	-496 442 80	-1 182 779 41	337,97	-	-	-	-	-	-	-	-	-
65	PF 21	-496 444 57	-1 182 777 36	338,10	-496 442 40	-1 182 777 95	338,04	-496 440 23	-1 182 778 55	337,97	-496 440 23	-1 182 778 55	337,97	-496 440 23	-1 182 778 55	337,97
66	PF 22	-496 444 28	-1 182 776 29	338,15	-496 442 11	-1 182 776 89	338,09	-496 439 56	-1 182 777 48	338,04	-496 439 56	-1 182 777 48	338,04	-496 439 56	-1 182 777 48	338,04
67	PF 23	-496 443 90	-1 182 774 93	338,21	-496 441 73	-1 182 775 53	338,15	-496 439 56	-1 182 776 13	338,04	-496 439 56	-1 182 776 13	338,04	-496 439 56	-1 182 776 13	338,04
68	PF 24	-496 443 14	-1 182 772 15	338,36	-496 440 97	-1 182 772 75	338,30	-496 438 80	-1 182 773 34	338,24	-496 438 80	-1 182 773 34	338,24	-496 438 80	-1 182 773 34	338,24
69	PF 25	-496 441 88	-1 182 767 59	338,57	-496 439 71	-1 182 768 18	338,51	-496 437 54	-1 182 768 78	338,44	-496 437 54	-1 182 768 78	338,44	-496 437 54	-1 182 768 78	338,44
70	PF 26	-496 441 58	-1 182 766 50	338,61	-496 439 41	-1 182 767 09	338,55	-496 437 24	-1 182 767 69	338,44	-496 437 24	-1 182 767 69	338,44	-496 437 24	-1 182 767 69	338,44
71	PF 27	-496 441 31	-1 182 765 49	338,66	-496 439 14	-1 182 766 09	338,60	-496 436 97	-1 182 766 69	338,50	-496 436 97	-1 182 766 69	338,50	-496 436 97	-1 182 766 69	338,50
72	PF 28	-496 438 73	-1 182 763 13	339,05	-496 436 56	-1 182 762 73	339,02	-496 434 39	-1 182 767 33	338,96	-496 434 39	-1 182 767 33	338,96	-496 434 39	-1 182 767 33	338,96
73	TK1=PF 29	-496 437 55	-1 182 751 83	339,24	-496 435 38	-1 182 752 43	339,21	-496 433 21	-1 182 753 03	339 19	-496 433 21	-1 182 753 03	339 19	-496 433 21	-1 182 753 03	339 19
74	PF 30	-496 436 81	-1 182 748 86	339,36	-496 434 64	-1 182 748 46	339,35	-496 432 26	-1 182 750 06	339,34	-496 432 26	-1 182 750 06	339,34	-496 432 26	-1 182 750 06	339,34
75	PF 31	-496 436 19	-1 182 747 72	339,41	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
76	K1T	-496 436 19	-	-	-496 433 96	-1 182 748 20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
77	PF 32	-496 434 67	-1 182 743 93	339,58	-496 432 49	-1 182 744 53	339,58	-496 430 31	-1 182 745 13	339,58	-496 430 31	-1 182 745 13	339,58	-496 430 31	-1 182 745 13	339,58
78	TK 2	0 10108	-	-	-496 431 87	-1 182 742 98	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
79	KU _B =PF 33	-496 433 48	-1 182 740 76	339,72	-496 431 30	-1 182 741 34	339,73	-496 429 12	-1 182 741 92	339,73	-496 429 12	-1 182 741 92	339,73	-496 429 12	-1 182 741 92	339,73
80	Z0 _C =PF 34	0 000	-	-	-496 462 46	-1 182 846 44	332,59	-	-	-	-	-	-	-	-	-
81	SZO 5	0 006	-	-	-496 460 55	-1 182 852 13	332,80	-	-	-	-	-	-	-	-	-
82	PF 35	-496 462 36	-1 182 853 03	333,01	-496 459 86	-1 182 854 19	332,91	-496 458 00	-1 182 853 56	332,76	-496 458 00	-1 182 853 56	332,76	-496 458 00	-1 182 853 56	332,76
83	PF 36	-496 462 06	-1 182 862 05	333,46	-496 457 40	-1 182 861 49	333,41	-496 455 74	-1 182 860 93	333,31	-496 455 74	-1 182 860 93	333,31	-496 455 74	-1 182 860 93	333,31
84	KU _C =PF 37	-496 456 20	-1 182 864 59	333,61	-496 456 55	-1 182 864 03	333,57	-496 454 89	-1 182 863 47	333,56	-496 454 89	-1 182 863 47	333,56	-496 454 89	-1 182 863 47	333,56

VÝTYCENÍ DALŠÍCH PODROBNÝCH BODŮ - SOUŘAČNÝ SYSTÉM S-JTSK, VÝŠKOVÝ SYSTÉM BpV

BOD	Y	X	KOTA
45	-664 472,97	-1 182 841,35	331,67
46	-664 471,00	-1 182 841,05	331,89
47	-664 468,17	-1 182 840,16	332,22
48	-664 466,15	-1 182 839,48	332,61
49	-664 457,12	-1 182 839,94	333,21
50	-664 457,92	-1 182 843,03	332,99
51	-664 456,39	-1 182 846,08	332,98
52	-664 478,38	-1 182 847,86	331,59
53	-664 473,18	-1 182 848,15	331,56
54	-664 474,63	-1 182 851,35	331,59

