

T.			U_f	I_f	U_{a1}	U_{a2}	U_g		
			V	A	V	V	V	„	mm
Bmv 42-2	Frs	1	6,3	0,3	300	14000	-33 ÷ - 77	$16 \frac{3}{4}$	420
CRM 172	Maz	1	12,6	0,3	$\left. \begin{matrix} 300 \\ 400 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 14000 \\ 16000 \end{matrix} \right\}$	-30 ÷ - 72	17	430
							maximum		
MW 43-24	Phl	1	6,3	0,3	300	14000	-33 ÷ - 77	$17 \frac{1}{8}$	433
MW 43-24 R-02	Maz	1	6,3	0,3	160	14000	-35	$17 \frac{1}{8}$	433
16 XP 4 A	amer	1	6,3	0,6	250	12000	-27 ÷ - 63	16	406
17 AP 4	amer	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 300 \\ 410 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 12000 \\ 16000 \end{matrix} \right\}$	-33 ÷ - 77	16	406
17 AP 4 A	amer	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 300 \\ 410 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 12000 \\ 16000 \end{matrix} \right\}$	-33 ÷ - 77	16	406
							maximum		
17 ASP 4	Hyt	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 250 \\ 410 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 12000 \\ 14000 \end{matrix} \right\}$	-33 ÷ - 77	16	406,4
							maximum		
17 SP 4	amer	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 250 \\ 410 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 14000 \\ 16000 \end{matrix} \right\}$	-33 ÷ - 66	$16 \frac{13}{16}$	401,6
							maximum		
19 EP 4	amer	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 250 \\ 410 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 13000 \\ 19000 \end{matrix} \right\}$	-26 ÷ - 63	$17 \frac{21}{32}$	448,5
							maximum		
19 JP 4	amer	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 300 \\ 410 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 12000 \\ 18000 \end{matrix} \right\}$	-33 ÷ - 77	$17 \frac{21}{32}$	448,5
							maximum		
20 CP 4	amer	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 300 \\ 410 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 12000 \\ 16000 \end{matrix} \right\}$	-22 ÷ - 72	$18 \frac{3}{4}$	476,3
20 CP 4 A	amer	1	6,3	0,6					
20 CP 4 B	amer	1	6,3	0,6					
20 CP 4 C	amer	1	6,3	0,6					
20 CP 4 D	amer	1	6,3	0,6					
20 DP 4	amer	1	6,3	0,6					
20 DP 4 A	amer	1	6,3	0,6					
20 DP 4 B	amer	1	6,3	0,6					
20 DP 4 C	amer	1	6,3	0,6					
20 JP 4	amer	1/2	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 300 \\ 500 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 18000 \\ 18000 \end{matrix} \right\}$	-33 ÷ - 77	$18 \frac{11}{16}$	474,7
							maximum		
20 JP 4 A	amer	1/2	6,3	0,6	300	14000	-33 ÷ - 77	$20 \frac{1}{8}$	511
21 WP 4	amer	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 300 \\ 300 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 14000 \\ 16000 \end{matrix} \right\}$	-28 ÷ - 72	$19 \frac{1}{2}$	495,3
21 WP 4 A	amer	1	6,3	0,6	$\left. \begin{matrix} 300 \\ 500 \end{matrix} \right\}$	$\left. \begin{matrix} 16000 \\ 18000 \end{matrix} \right\}$	-33 ÷ - 77	$19 \frac{1}{2}$	495,3
							maximum		
21 W P 4 X	amer	1	6,3	0,6	300	16000	-33 ÷ - 77	$19 \frac{1}{2}$	495,3
43 MG 4	Maz	1	6,3	0,6	300	14000	-33 ÷ - 77	$16 \frac{3}{4}$	425,5
43 MH 4	Maz	1	6,3	0,6					
171 K	Cos	1	6,3	0,6	250	12000	-40	17	430

T.	Fig.	A	B	C	D	E	F	G
		mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm
17 AP 4	1	406	273	362	422	298	175	36,5
20 CP 4-A/B/C/D	1	476	324	432	479	368	187	38
20 DP 4-A/B/C	1	476	324	432	479	368	187	38
21 WP 4	1	495	356	441	528	384	195	36,5
21 XP 4	1	495	356	441	528	384	195	36,5

Fig. 1

