

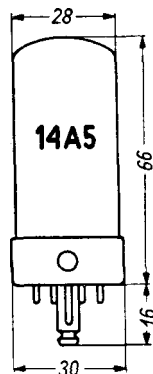
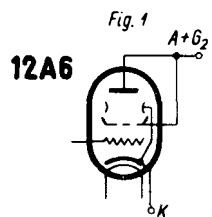


T.			$U_f$	$I_f$	$U_a$	$U_{g2}$	$U_{g1}$	$I_a$	$I_{g2}$	$S$	$R_i$	$R_k$	$R_o$	$P_o$	$U_{g1 \approx}$	$h$
			V	A	V	V	V	mA	mA	mA/V	k $\Omega$	$\Omega$	k $\Omega$	W	V	%
CL 1	eur	1	13	0,2	200	200	-14	25	2,4	2,5	50	400	8	1,7	11,3	
PP 13 A	Tu	3	13	0,3	250	250	-19	32	3,2	2,6	48	500	7	2,8		
CL 2	eur	1	24	0,2	260	260										
P 2060	Tri	2	24	0,2	100	100	-15	50	8	3,8	16	260	2	1,7	maximum ( $P_o = 8 \text{ W}$ ; $P_{g2} = 1,2 \text{ W}$ ; $R_{g1} = 1 \text{ M}\Omega$ ; $U_{fk} = 175 \text{ V}$ )	
PP 24	Tu	4	24	0,2	200	100	-19	40	5	3,1	23	420	5	3		
KT 30	MOG	5	13	0,3	250	250	-15	32	8	3,9		375	7,5	3	$(P_o = 8 \text{ W})$	
N 30	MOG	3	13	0,3												
Pen 1340	Maz	3	13	0,4	250	250	-9	40	8	6		190	5,6	4	$(P_o = 8 \text{ W})$	
PTA	Fer	3	13	0,6	250	250	-6	31		6			6,5	2,5		
PTS	Fer	3	26	0,3	250	250	-8,5	32	5,5	6			5	2,5	$(P_o = 8 \text{ W})$	
PTSA	Fer	4	26	0,3												
RENS 1823	Tif	6	20	0,18	200	200	-18	20	8	1,7	40	650	10	1,7	11,5	
RENS 1823 d	Tif	7	20	0,18	200	200										
maximum ( $P_o = 5 \text{ W}$ ; $P_{g2} = 3 \text{ W}$ ; $R_{g1} = 1 \text{ M}\Omega$ )																

T.			$U_f$ V	$I_f$ A	$U_a$ V	$U_{g2}$ V	$U_{g1}$ V	$I_a$ mA	$I_{g2}$ mA	S mA/V	$R_i$ k $\Omega$	$R_k$ $\Omega$	$R_a$ k $\Omega$	$P_o$ W	$U_{g1\approx}$ V	h %				
12 A 6	int	8	12,6	0,15	180	180	- 8,5	21 ÷ 22	2,6 ÷ 4	2,7	92	350	8	1,6	8,5	7				
14 A 5	amer	9	12,6	0,15	250	250	-12,5	30 ÷ 32	3,5 ÷ 5,5	3	70	370	7,5	3,4	12,5	7				
25	amer	10	25	0,3	250	250	-13	36	—	3	3	( $u = 9$ )								
25 A 6	int	11	25	0,3	95	95	-15	20 ÷ 22	4 ÷ 8	2	45		4,5	0,9	15	11				
7 D 3	Bri	3	40	0,2	135	135	-20	37 ÷ 39	8 ÷ 14	2,45	35		4	2	20	9				
25 B 6-G	amer	11	25	0,3	160	120	-18	33 ÷ 36	6,5 ÷ 12	2,37	42		5	2,2	18	10				
					160	135														
					105	105	-16	48	2	4,8	15	1,7	2,4	16	12					
					135	135	-22	61	2,5	5	15	1,7	4,3	22	14					
					200	135	-23	62	1,8	5	18	2,5	7,1	23	15					
142 BT	Cos	8	14	0,2	180	180	- 8,5	30	4	3,7	58		5,5	2,2						
2151	Bri	10	14	0,3	250	250	-31	47	11,6	2,4	50	500	5	5						

### Equivalents

T.	$C_{g1/k}$ pF	$C_{a/k}$ pF	$C_{g1/a}$ pF
12 A 6	9	9	0,3
14 A 5	6,8	7	0,4
25 A 6	8,5	12,5	0,2



AV 1030	AEG = RENS 1823 d	RS 1823	Tlf = RENS 1823	VCL 2	Vat = CL 2
B 2043	Phi = RENS 1823	T 43	amer = 25 A 6	Y 13 T	Hiv = KT 30
CT 43	Dar = RENS 1823	TB 4113	Dar = CL 1	Z 26	MOG = PTS
DC. Pol.	Imp = RENS 1823	TB 4313	Dar = CL 1	7 D 7	Bri = CL 2
DPT	Osr = RENS 1823	TB 4320	Dar = CL 2	12 II 4 C	CCCCP = 12 A 6
G 43	amer = 25 A 6	TCL 1	Tu = CL 1	12 II 6	CCCCP = 12 A 6
G 1002	Rec = RENS 1823	TCL 2	Tu = CL 2	13 U 15	Ult = CL 2
GL 5824	GE = 25 B 6-G	TE 4313	Dar = CL 1	13 U 16	Ult = CL 1
L 2318 d	Val = RENS 1823 d	TL 1320	Vat = CL 1	20 C 4	Ult = RENS 1823 d
NE 183	Sat = RENS 1823 d	TL 2018	Vat = RENS 1823	20 FC	Cas = RENS 1823 d
P 1320	Tri = CL 1	UFC	Cas = CL 2	25 A 6-G	int = 25 A 6
P 2020 N	Tri = RENS 1823	UFF	Cas = CL 1	25 A 6-GT	int = 25 A 6
Pen 13	Mul = CL 1	UL 1	Dar = CL 1	43	amer = 25 A 6
Pen 20	Mul = RENS 1823	UL 2	Dar = CL 2	43 E	Bri = 25 A 6
Pen 26	Mul = CL 2	ULP 51	Sat = CL 2	43 MG	amer = 25 A 6
Pen 2020	Maz = CL 2	ULP 203	Sat = RENS 1823	143	amer = 25 A 6
PP 13 S	Tu = CL 1	ULP 204	Sat = RENS 1823 d	243	amer = 25 A 6
PP 24 S	Tu = CL 2	UP 1	Ult = CL 1	343	amer = 25 A 6
PP 2018	Tu = RENS 1823	UP 2	Ult = CL 2	5659	amer = 12 A 6
PP 2018 d	Tu = RENS 1823 d	UP 20	Mul = RENS 1823	5824	amer = 25 B 6-G
PT 43	MOG = RENS 1823	VCL 1	Vat = CL 1		

