

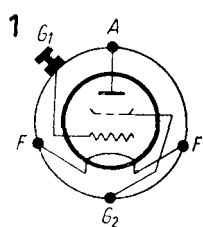


T.			U_f	I_f	U_a	U_{g2}	U_{g1}	I_a	I_{g2}	S	R_i
			V	A	V	V	V	mA	mA	mA/V	MΩ
A 241	Phl	1	2	0,08	20	-1,5	+20	3,5	1(U_{g1})	1	4,5
B 242	Phl	2/3	2	0,15	200	75	0	4,5	1,7	1,1	0,18
B 262	Phl	2/3	2	0,18	150	90	-0,5	2	0,4	1,3	0,4
DAS 1	Mul	4	2	0,06	120	60	-2,7	1,5	0,2	0,58	0,5
DG 210	Tu	5	2	0,12	100	20	-1,5	1		1	0,5
HP 210	Tu	6	2	0,12	150	150	-1,5	2,7	1	1,9	2
KF 1	eur	7	2	0,2	135	135	0	3	1	1,8	0,9
KF 4	eur	8	2	0,065	135	135	-0,5	2,6	1	0,8	1
KF 7	eur	9	2	0,065	135	135	0	3	0,5	0,8	1
LS 1	Tif	13	1,9	0,05	90	90	-3	5	0,9	1,2	0,7
RV 2 P 700	Tif	10	1,9	0,05	150	75	-1,5	2	0,55	1	1,2
RV 2 P 800	Tif	11/12	1,9	0,18	120	80	-1,5	3,5	0,8	1	0,7
S 23	MOG	2	2	0,1	150	70	-1,5	2,8	0,8	1,1	0,3
S 207	Tu	4	2	0,15	200	100	-1,5	3	0,5	0,7	
SF 1 A	Tif	14	1,9	0,5	210	75	-2	2	0,55	1,5	1,3
SG 2	eur	2	2	0,15	150	80	-2	2,5	0,75	1	0,3
SP 2 B	eur	15	2	0,05	135	135	-0,5	2,6	1	0,8	1
SP 2 D	eur	15	2	0,1	120	120	-1	1,45	0,35	1,4	2
SP 22	Maz	16	2	0,1j							
SP 210	Maz	6	2	0,1j	120	120	-1	1,1	0,33	1,2	1,2
SP 215	Maz	6	2	0,15	120	60	-1,5	0,8	0,28	0,9	
SPT 2	Fer	17	2	0,1	120	120	0	2,8	0,9	1,5	2
SS 210	Tu	2	2	0,12	150	75	0	1,5	0,2	1,4	1
CE -154	CCCP	2	2	0,09	160	60	-1	3,5	0,4	1,25	0,29
CE -190	CCCP	18	2	0,1	160	120	-1	1	0,4	1,2	0,42
Z 21	MOG	17	2	0,1j							
Z 22	MOG	6	2	0,1j	150	150	0	2,5	0,8	1,7	

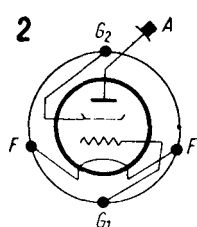
T.			U_f	I_f	U_a	U_{g2}	U_{g1}	I_a	I_{g2}	S	R_i
			V	A	V	V	V	mA	mA	mA/V	M Ω
1 K 4	Phl	19	2	0,1	135	135	0	2,5	0,9	1,05	1
1 K 5 G	Phl	18	2	0,1							
15	int	20	2	0,22	135	67,5	-1,5	1,85	0,3	0,7	0,8
32	amer	19	2	0,06	135	67,5	-3	1,7	0,4	0,6	1
206 PT	Cos	15	2	0,06	120	35	0	3,75		0,8	
210 SPT	Cos	6/17	2	0,1	150	60	-1,5	1,2	0,7	1,3	0,6
220 JPT	Cos	21	2	0,2	150	60	-1,5	2,5	0,8	1	0,4
220 VPT	Cos	22	2	0,2							
840	amer	23	2	0,13	180	67,5	-3	1	0,7	0,4	1

Equivalents

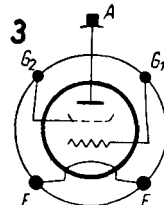
A 242	PhL = 32	S 2	Fer \approx B 262	SX 2	Grh = SG 2
BC 150	Fot \approx B 262	S 2	Rec = B 262	SX 210	Vat = B 262
BF 42	Dar = KF 4	S 12	MOG = DAS 1	SX 216	Vat = B 262
BHP 61	Sat = KF 4	S 21	MOG \approx S 23	SX 218	Vat = B 262
BHP 68	Sat = KF 4	S 22	MOG = B 262	T 4002 T	Mul = B 262
BY 1	Met \approx A 241	S 24	MOG \approx S 23	TB 422	Dar = B 262
BY 6	Met = B 262	S 207	Tri = B 262	TB 622	Dar \approx B 262
D 2	Zen = A 241	S 210	Tri = KF 4	TKF 1	Tu = KF 1
DG 2	MOG = A 241	S 210	Tu = B 262	TKF 4	Tu = KF 4
DGP 4	Vat \approx A 241	S 215	Tri = B 262	U 208 D	Val = A 241
DH 1	Oxt = KF 4	S 215 A	Maz \approx B 262	U 209 D	Val \approx A 241
DM 15	Rec = A 241	S 215 B	Maz = B 262	VKF 1	Val = KF 1
H 206 D	Val = B 262	S 218	Tri = KF 1	VP 2	Grh \approx 210 SPT
HP 2	Grh = 210 SPT	S 220	Tu = B 262	VS 220	Cos = B 262
HP 210 nc	Tu = HP 210	Scr. O. B.	Imp = B 262	XSG	Hiv = DAS 1
HP 212	Tu = KF 1	SG 207	Maz \approx B 262	2 B 1	Ult = KF 1
HP 220	Tu = KF 1	SG 210	Hiv \approx B 262	2 B 4	Ult = KF 4
K 40 B	ER = B 262	SG 215	Maz \approx B 262	25	Pix = SG 2
K 50	ER = KF 1	SG 220	Hiv \approx B 262	32 E	Bri = 32
MF 2	Tif = RV 2 P 800	SG 220 W	Hiv \approx B 262	132	amer = 32
MF 6	Tif = RV 2 P 700	SP 2	Lis = 210 SPT	215 SG	Cos \approx SG 2
PF 1	Dar = KF 1	SP 2	Tu = KF 4	220 SG	Cos \approx B 262
PF 462	Dar = KF 1	SP 2 B	Mul = KF 1	232	amer = 32
PF 482	Dar = KF 1	SP 2 BS	Tu = KF 4	332	amer = 32
PM 1 DG	Mul \approx A 241	SS 210 c	Tu = SS 210	432	amer = 32
RE 072 d	Tif \approx A 241	SS 215 SG	SS = SG 2	532	amer = 32
RES 182	Tif = B 262	SS 218 SG	SS = SG 2	1229	amer = 32
				3873	amer = 32



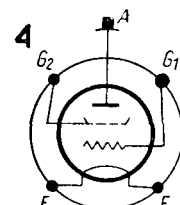
A241



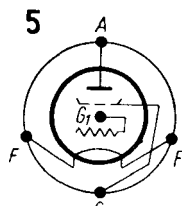
B242



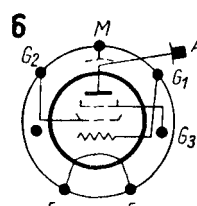
B262



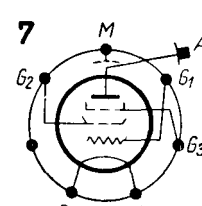
DAS1



DG210



HP210



KF1

