



T.			$U_f$	$I_f$	$U_a$	$U_g$	$I_a$	$S$	$\mu$	$R_i$
			V	A	V	V	mA	mA/V	V/V	k $\Omega$
A 104	Phl	1	1	0,06	100	-10	5	0,35	4	12
A 109	Phl	1	1,25	0,06	150	- 8,5	2	0,45	9	20
A 115	Phl	1/2	1	0,06	200	- 9	3,5	0,9	7	11
A 125	Phl	1	1,25	0,06	150	- 3	0,5	0,44	25	56
B 105	Phl	1	1,25	0,15	150	-18	8	1	5	5
C 109	Phl	1/3	1	0,5	150	- 9	3,5	0,5	10	20
RE 86	Tlf	1/2	1	0,25	100	- 8	10	0,4	3	6
RE 601	Tlf	1/3	1	0,6	100	- 8	10	1,2	6,7	5,6
REN 501	Tlf	3	1	0,65	100	- 0,5	0,2	0,22	30	150
11	amer	4/5	1,1	0,25	135	-10	3	0,44	6,6	15
115 A	WE	4	1	0,25	60	- 3	2	0,42	5,7	13,5

## Equivalents

A 106	Phl $\approx$ A 109	G 150	Tu $\approx$ C 109	RE 061 t	Tlf = A 115
A 110	Phl $\approx$ A 109	H 11	Marc $\approx$ A 125	RE 95	Tlf = RE 86
AZ 920	Met = A 109	H 107	Val = A 109	RE 96	Tlf = RE 86
C 11	amer = 11	H 125	Val = C 109	REN 601	Tlf = RE 601
C 12	amer = 11	K	Adz = A 109	TL 1	Tri = A 109
C 106	Zen = A 109	L 11	Marc $\approx$ C 109	TS 1	Tri = A 109
C 125	Phl $\approx$ A 125	L 115	Val = B 105	VT 5	WE = 115 A
DT 13	Oxt = A 109	P 190	Tu = RE 601	W 125	Val $\approx$ A 125
EP 56	amer = 11	R 150	Tu = A 115	WD 11	amer = 11
G 115	Tu = C 109	RE 061	Tlf = A 109	WD 12	amer = 11

▼

WX 12	amer = 11	1,5/60	Oxt = A 109	264	amer ≈ 11
1 L 60	TKD = RE 601	12	amer = 11	864	amer ≈ 11
1 L 61	TKD = RE 601	112	amer = 11	1120	amer = 11
1 N 51	TKD = A 115	215 A	WE = 115 A	4215 A	STCE = 115 A
1 W 50	TKD = REN 501				

