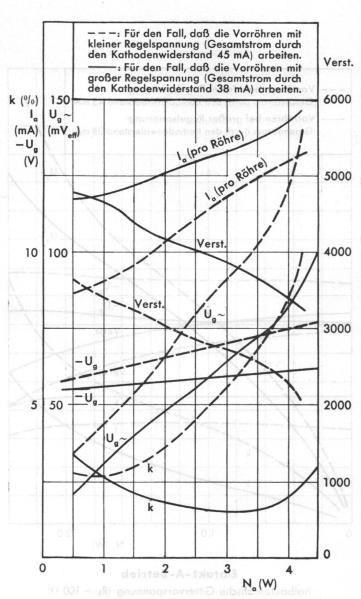


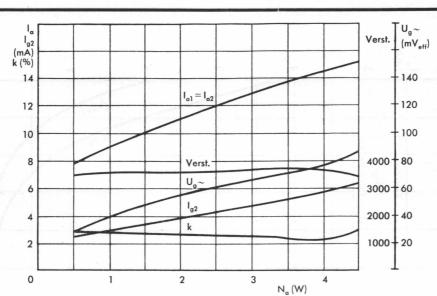
Eintakt-A-Betrieb

halbautomatische Gittervorspannung ( $R_k = 100 \Omega$ )
Verstärkung über beide Systeme

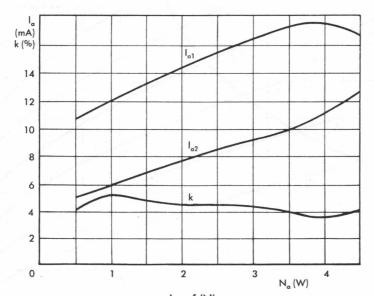


### 2 x ECL 113 in Gegentaktschaltung

halbautomatische Gittervorspannung ( $R_k = 100~\Omega$ ) Verstärkung über beide Systeme



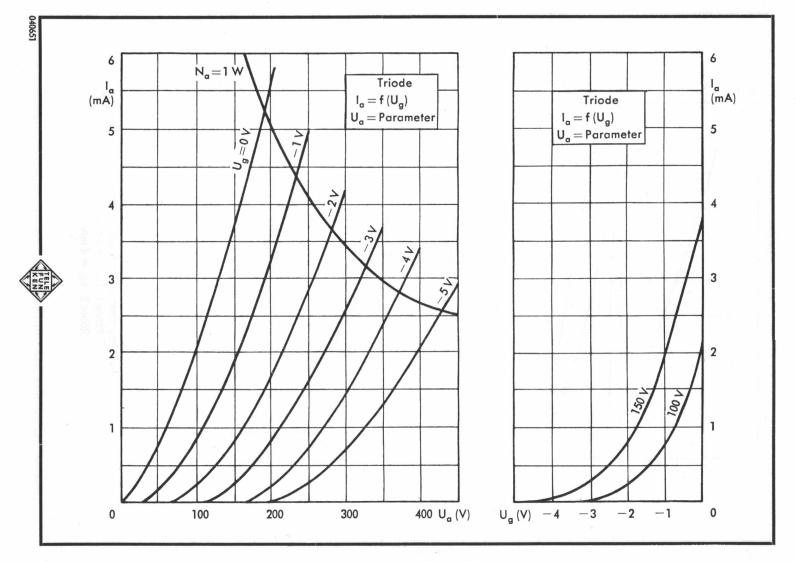
2 imes ECL 113 in Gegentakt-B-Betrieb  $U_{lpha} = U_{g2} = 250 \text{ V}$   $R_{lpha lpha} = 20 \text{ k}\Omega$   $I_{lpha lpha} = 6.5 \text{ mA}$  je Röhre

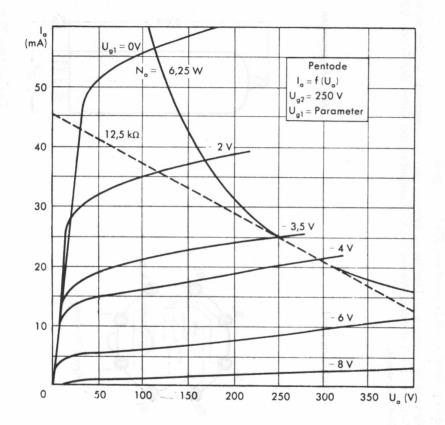


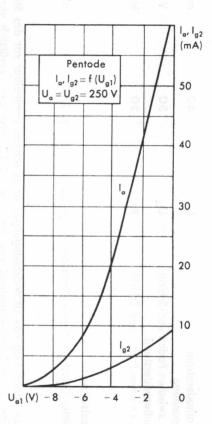
k = f(N) bei Unsymmetrie der Anodenströme Röhre 1:  $I_{\alpha o} = 9 \text{ mA}$ 

Röhre 2:  $I_{ao} = 4 \text{ mA}$ 

**ECL 113** 









Kathodenstrom	l <sub>k</sub>	40	mA
Spannung zwischen Faden und Schicht	$U_{fk}$	50	٧
Außenwiderstand zwischen Faden und Schicht	Rfk	20	kO

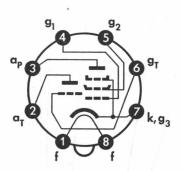
#### Kapazitäten:

Gitter (Triode) - Anode (Pentode)	$C_{gTaP}$	≤ 0,02	pF
-----------------------------------	------------	--------	----

Zur Vermeidung von UKW-Schwingungen ist es ratsam, unmittelbar vor das Steuergitter einen Schutzwiderstand von mindestens 1 k $\Omega$  oder bzw. zusätzlich vor das Schirmgitter einen Widerstand von 300  $\Omega$  zu legen.

Die volle NF-Verstärkung über beide Systeme darf nur ausgenutzt werden, wenn der Wert des resultierenden Wechselstromwiderstandes am Gitter der Triode 0,3 M $\Omega$  nicht übersteigt.

Sockelschaltbild

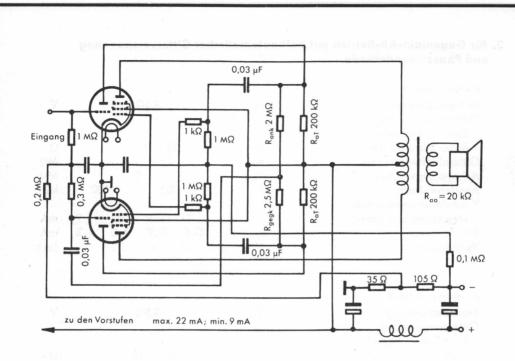


Pico 8 (Rimlock)

max. Abmessungen



Gewicht max. 20 g



#### Grenzwerte:

	oa	

Anodenkaltspannung	Uao	550	V
Anodenspannung	Ua	250	V
Anodenverlustleistung	Na	1,0	W
Gitterableitwiderstand	Rg	1,5	$M\Omega$
Gitterstromeinsatzpunkt	$U_{gTe}$	-1,3	٧
$(I_{gT} \le +0.3 \mu A)$ Kathodenstrom	$I_{\mathbf{k}}$	8	mA

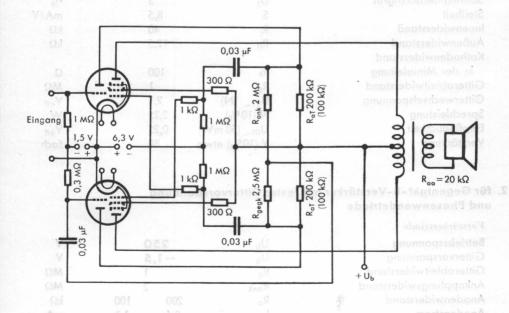
#### Pentode

Uao	550	V
Uα	250	V
Na	6,5	W
$U_{g_{20}}$	550	V 1
	250	V
	1,0	W
,		
Ng <sub>2</sub> ausgest.	2	W
R <sub>g1</sub>	1,2	$\Omega$ M
$U_{g_{1e}}$	-1,3	V
	Ua Na Ug20 Ug2 Ng2 Ng2 ausgest. Rg1	U <sub>a</sub> 250 N <sub>a</sub> 6,5 U <sub>g2o</sub> 550 U <sub>g2</sub> 250 N <sub>g2</sub> 1,0  N <sub>g2 ausgest</sub> 2 R <sub>g1</sub> 1,2

# 3. für Gegentakt-AB-Betrieb mit halbautomatischer Gittervorspannung und Phasenwendetriode

Verstärkertriode			
Betriebsspannung	$U_b$	250	V
Gittervorspannung			
über Spannungsteiler		05 + 105	
in der Minusleitung	R <sub>k</sub>	<u>35</u> + 105	Ω
Gitterableitwiderstand	Rg	1	MΩ
Ankopplungswiderstand	Rank	2	MΩ
Anodenwiderstand	Rα	200 100	$k\Omega$
Vorstufenstromverbrauch		00 0 00 0	
ungeregelt und geregelt	!	22 9 22 9	mA
Anodenstrom	la	0,6 0,7 1,0 1,2	mA
Verstärkung	٧	etwa 43 45 38 40	fach
Phasenwendetriode			
Betriebsspannung	$U_b$	250	٧
Gittervorspannung			
über Spannungsteiler			
in der Minusleitung	$R_k$	35 + 105	$\Omega$
Gitterableitwiderstand	$R_g$	0,3	$M\Omega$
Gegenkopplungswiderstand	$R_{geg}$	2,5	$M\Omega$
Anodenwiderstand	Rα	200 100	$k\Omega$
Vorstufenstromverbrauch			
ungeregelt und geregelt	1.	22 9 22 9	mA
Anodenstrom	lα	0,7 0,8 1,0 1,2	mA
Pentode			
Anodenspannung	Ua	250	V
Schirmgitterspannung	$U_{g_2}$	250	٧
Außenwiderstand	92		
von Anode zu Anode	Rag	20	kΩ
Gittervorspannung	- 44	- P	
über Kathodenwiderstand			
in der Minusleitung	$R_k$	140	Ω
Vorstufenstrom			
ungeregelt und geregelt	1	22 9	mA
Gitterwechselspannung	U <sub>g1∼</sub>	etwa 0 4,8 0 3,8	Veff
Anodenstrom	l <sub>a</sub>	8 13 11,4 14,2	mA
Schirmgitterstrom	l <sub>g2</sub>	1,2 2,8 1,7 2,9	mA
Sprechleistung	N	4	W
Klirrfaktor	k	8,0 1,9	0/0
		-12	, 0

Phasenwendetriode	įU			
Betriebsspannung	Ub	25	0	montylef
Gittervorspannung	Ug	-1,	5	V
Gitterableitwiderstand	Rg	0	,3	$M\Omega$
Gegenkopplungswiderstand	Rgeg	2	,5	MΩ
Anodenwiderstand	Ra	200	100	kΩ
Anodenstrom	I <sub>a</sub>	0,6	1,1	mA
Pentode				striebsspor
Anodenspannung	Ua	25	o pauda	Git V vorspo
Schirmgitterspannung	$U_{g_2}$	25	O baotan	Anyenwide
Gittervorspannung	U <sub>g1</sub>	-6,	3	Anyenstron
Außenwiderstand	V			
von Anode zu Anode	Raa	2	20	kΩ
Gitterwechselspannung	$U_{g_{1}}$	0	3,4	$V_{eff}$
Anodenstrom pro Röhre	lα	6,5	15,0	mA
Schirmgitterstrom pro Röhre	lg <sub>2</sub>	0,95	2,9	mA A
Sprechleistung	N		prum 450	Solventer
Klirrfaktor	k U		23	0/0



### Endröhre für Autobatterie- v. W - Heizung, indirekt geheizt Parallelspeisung

# **TELEFUNKEN**

ECL 113

**Triode-Endpentode** 

Heizspannung	$U_f$	6,3	Part Varietade
Heizstrom	I <sub>f</sub>	. 600	mA

#### Betriebswerte:

### 1. für Eintakt-A-Verstärker mit halbautomatischer Gittervorspannung

Triode			
Betriebsspannung	$U_b$	250	V
Gittervorspannung (17)	$U_g$	-1,5	V
Anodenwiderstand	Ra		00 kΩ
Anodenstrom	l <sub>a</sub>	0,6 1	,1 mA
Verstärkung	V	5,611	40 fach
Durchgriff	D		,8 %
0 3.4 V.,			
Pentode			
Anodenspannung	Ua	250	Sch Vngitterstron
Schirmgitterspannung	$U_{g_2}$	250	Spr Virleistung .
Gittervorspannung	$U_{g_1}$	-3,5	Kill Voltor
Anodenstrom	lα	25	mA
Schirmgitterstrom	l <sub>g2</sub>	3,5	mA
Schirmgitterdurchgriff	D <sub>2</sub>	3	0/0
Steilheit	S	8,5	mA/V
Innenwiderstand	Ri	40	kΩ
Außenwiderstand	Ra	12,5	kΩ
Kathodenwiderstand	NG.	12,0	Kaz
in der Minusleitung	Rk	100	Ω
Gitterableitwiderstand	R <sub>g1</sub>	1 4	MΩ
Gitterwechselspannung	U <sub>g1~</sub> (N)	2,1	V <sub>eff</sub>
Sprechleistung	N (10%)	2,25	V eff W
Empfindlichkeit			
	$U_{g1} \sim (50 \text{ mW})$	0,25	V <sub>eff</sub>
Verstärkung	V (10%) etwa	80	fach

# 2. für Gegentakt-B-Verstärker mit fester Gittervorspannung und Phasenwendetriode

Verstärkertriode				
Betriebsspannung	U <sub>b</sub>	250	0	V
Gittervorspannung	Ug	-1,	5	V
Gitterableitwiderstand	Rg		1	$M\Omega$
Ankopplungswiderstand	Rank		2	MΩ
Anodenwiderstand	Ra	200	100	kΩ
Anodenstrom	la	0,6	1,1	mA
Verstärkung	٧	etwa 45	40	fach