GERATE DER ELEKTRONISCHEN MESSTECHNIK

BEDIENUNGSANLEITUNG

Differenzverstärker M 61 DK





VEB Metra Meß- und Frequenztechnik Radebeul

im VE Kombinat Präcitronic 8122 Radebeul, Wilhelm-Pieck-Straße 58

INHALT

	and the following of the state	Seite
1.	Bild M 61 DK und Bedienelemente	4
2.	Einleitung	6
3.	Verwendungszweck	6
4.	Lieferumfang und ergänzende Geräte	8
5.	Technische Daten	9
	Verstärkung, Frequenzbereich	9
	Eingänge	10
	Wandlerspeisespannung	10
	Ausgang	11
	Anzeigen (Leuchtdioden), Nullpunkteinstellbereich	12
	Fehler	13
	Arbeitsbedingungen	15
6.	Wirkungsweise M 61 D	20
7.	Wirkungsweise M 61 K	22
8.	Betriebsanleitung	23
8.1	Inbetriebnahme	23
8.2	Nullpunktabgleich	23
8.3.	Verstärkung und Wandlerfaktor	24
8.4.	Signalfilterung	26
8.4.a)	Untere Grenzfrequenz	26
8.4.b)	Obere Grenzfrequenz	26
8.4.c)	Zusätzliche Filter	27
8.5.	Gleichtaktunterdrückung	27
9.	Signalquellen	28
9.1.	Hochohmige Quellen	28
9.2.	Kapazitive Quellen	28
9.3.	Brückenschaltungen	30
10.	Wartung, Schutzleiter- und Hochspannungsprüfung	31
11.	Reparatur M 61 D	32
11.1.	Abgleich der Gleichtaktunterdrückung (R 210, R 211)	32
11.2.	Abgleich der Verstärkung (R 301)	33
11.3.	Abgleich der Offsetspannungen	33
11.4.	Abgleich der Wandlerspeisespannung 5 V	35
12.	Reparatur M 61 K	35
13.	Lager- und Transportbedingungen	36
14.1.	Stückliste der elektrischen Bauelemente M 61 D	
14.2.	Stückliste der elektrischen Bauelemente M 61 K	43

	S	tromlaufplan M 61 D	. 44
	S	tromlaufplan M 61 K	. 48
	N	otizen	. 50
7	S	chutzgütezeugnis	51
		<u>Bilder</u>	Seite
Bild	1:	M 61 DK und Bedienelemente	. 4
Bild	2:	Frequenzgang	. 17
Bild	3:	Gleichtaktunterdrückung als Funktion der Frequenz	17
Bild	4:	Aussteuerbarkeit und Übersteuerungsanzeige	18
Bild	5:	Blockschaltbild	. 19
Bild	6:	Kapazitive Signalquelle	29
Bild	7:	Voll- und Halbbrücke	. 31
Bild	8:	Stromlaufplan M 61 D - I	44
Bild	9:	Stromlaufplan M 61 D - II	47
Bild	10:	Stromlaufplan M 61 K	48

Aus unserem Fertigungsprogramm

- Wandler und Geräte zum Messen mechanischer Schwingungen
- Meßverstärker für Gleich- und Wechselspannungen
- Leistungsverstärker
- Ladungsverstärker
- Filter
- Voltmeter für Effektiv- und Spitzenwert und dessen Speicherung
- Magnetbandmodulator zum Speichern tiefstfrequenter Signale für deren spätere Auswertung
- Langzeitintegrator für die Ermittlung von Langzeiteffektivwert und Energiedosis, besonders in der Schall- und Schwingungsmeß-technik
- Wandler und Geräte zum Messen des Sauerstoffpartialdruckes in Flüssigkeiten und Gasen
- Tonfilmverstärker für die Kinotechnik

VEB Metra Meß- und Frequenztechnik Radebeul Wilhelm-Pieck-Straße 58, Radebeul, 8122 Tel. Dresden 7 50 88

1. Bedienelemente

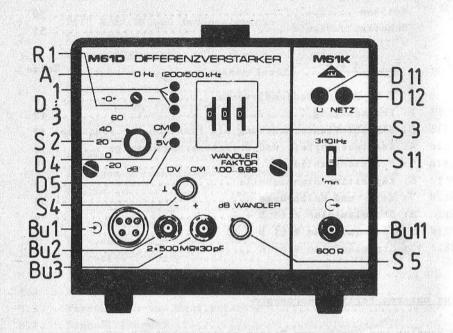


Bild 1: Vorderansicht

A Frequenzangabe: obere Grenze für -3 dB, Klammerwert für -0,5 dB

Bu 1 Eingangsbuchse für Wandler

Obere Kontaktreihe von links:

3 - invertierender Bingang, 2 - Masse, 1 - nichtinvertierender Eingang.

Untere Kontaktreihe von links:

5 - Masse, 4 - Ausgang der Wandlerspeisespannung 5,00 V

Bu 2 invertierender Eingang

Bu 3 nichtinvertierender Eingang

Bu 11 Ausgang, aussteuerbar bis ±10 V Spitzenwert

Leuchtdioden

- D 1 positive Ausgangsgleichspannung (gelb) | in Stellung
- D 2 Ausgangsgleichspannung Null (grün) S 11 = f_{min}
- D 3 negative Ausgangsgleichspannung (gelb) ! ($f_{ij} = 0 \text{ Hz}$)
- D 4 Gleichtaktübersteuerung der Eingänge (rot)
- D 5 Überlastung der Wandlerspeisespannung (rot)
- D 11 Übersteuerungsanzeige (rot)
- D 12 Netzkontrolle (grün)
- R 1 Nullpunktabgleich bei f_u = 0 Hz (R 201, Rechtsdrehung bewirkt positive Ausgangsspannung,)
- S 2 Schalter Verstärkung -20 bis +60 dB (S 22)
- S 3 Schalter für die Vorwahl des Wandlerübertragungsfaktors; er ist nur wirksam in der Stellung S 5 "Wandler" (S 03)
- S 4 Eingangswahlschalter (S 04); er schaltet die Eingänge des internen Differenzverstärkers folgendermaßen:
 - Bu 3 ist der Eingang eines nichtinvertierenden Verstärkers, Bu 2 ist offen,
 - Bu 2 ist der Eingang eines invertierenden Verstärkers,
 Bu 3 ist offen,
 - <u>l</u> beide Eingänge liegen an Masse, Bu 2 und Bu 3 sind offen (Nullpunkteinstellung),
 - DV beide Eingänge liegen an der zugehörigen Buchse Differenzverstärkerbetrieb,
 - CM Beide Eingänge liegen an Bu 3 (CM = common node = Gleichtakt), Bu 2 ist offen (Prüfen der Gleichtaktunterdrückung).
- S 5 Stellung "dB": die Verstärkung entspricht der Angabe von S 2; S 3 ist unwirksam.

 Stellung "WANDLER": Der Übertragungsfaktor von angeschlossenen Wandlern wird an S 3 ziffernmäßig eingestellt. Das Übertragungsmaß vom Wandler plus M 61 D wird dann zur nächstkleineren dekadischen Zahl (z. B. 1, 10, 100 mV prophysikalischer Einheit).

- S 11 Umschalter für die untere Grenzfrequenz (f_{min} = minimale untere Grenzfrequenz des Einschubs; 3 Hz = Frequenzgrenze für -3 dB, (10 Hz) = Frequenzgrenze für -0,5 dB).
- S 21 3-stufiger Schiebeschalter im Inneren des M 61 D, Einstellung siehe Abschnitt 8.1. und 8.2. Im Normalfall hat er folgende Stellung: oberer und mittlerer Schieber zur Rückwand, unterer Schieber zur Frontplatte.

Auf der Rückseite des M 61 K befinden sich die beiden Netzsicherungen (50 mA träge) sowie eine mit dem Schutzleiter und eine mit der Gerätemasse (= Meßerde) verbundene Steckbuchse (Durchmesser 4 mm).

2. Einleitung

Der Differenzverstärker M 61 D ist ein Einschub des Meßverstärkersystems M 61 und wird hier gemeinsam mit dem Grundgerät M 61 K beschrieben. Diese Kombination heißt M 61 DK.

Das Grundgerät enthält die Stromversorgung, Grenzfrequenzumschaltung und Übersteuerungsanzeige für den Verstärkereinschub.

Der Einschub M 61 D kann aber auch in jedem anderen Grundgerät des Systems M 61 betrieben werden.

3. Verwendungszweck

Der Differenzverstärker M 61 D ist ein Präzisionsverstärker für genaue Messungen von Gleich- und Wechselspannungen. Er ist verwendbar bis in den unteren Hochfrequenzbereich. Infolge seiner Differenzeingangsstufe mit hohem Eingangswiderstand kann er auch bei hochohmigen und erdfreien Signalquellen eingesetzt werden.

Darüber hinaus ist er zum Anschluß der verschiedensten Wandler physikalischer Größen in elektrische Spannungen oder Widerstands-änderungen geeignet. Die hier oft erforderliche Speisespannung wird vom M 61 D bereitgestellt. Da der Wandlerübertragungsfaktor ziffernmäßig eingestellt werden kann, ergibt sich eine sehr leichte Auswertung der Meßergebnisse ohne zeitraubende Umrechnungen.

4. Lieferumfang und ergänzende Geräte

- Differenzverstärker M 61 DK, bestehend aus Einschub M 61 D und Grundgerät M 61 K
- Bedienungsanleitung M 61 DK
- Garantieurkunde
- 2 Ersatzsicherungen 50 mA (träge)

Das EFFEKTIV- UND SPITZENWERTVOLTMETER VM 70 ist zur Signalauswertung im Bereich von 1 Hz bis 200 kHz vorgesehen. Es mißt den echten Effektivwert von Wechselspannungen beliebiger Kurvenform und den Spitzenwert. Dieser kann auch gespeichert werden, was besonders bei einzelnen Impulsen wichtig ist.

Es besitzt zwei Eingänge mit einem Meßstellenumschalter, Filteranschlüsse, sowie einen Gleich- und einen Wechselspannungsausgang zur weiteren Signalverarbeitung.

Das NIEDERFREQUENZFILTER VF 30 ermöglicht eine Frequenzbewertung der Meßsignale. Es hat die Betriebsarten Hoch- und Tiefpaß, Bandpaß und Bandsperre im Frequenzbereich von 10 Hz bis 110 kHz. Der Durchlaßfrequenzbereich beträgt 0 Hz (Gleichspannung) bis 500 kHz.

Für die rauscharme Verstärkung von Wechselspannungen im Bereich von 0,1 Hz bis 500 kHz ist der WECHSELSPANNUNGSVERSTÄRKER M 61 wK bzw. der Einschub M 61 W mit -20 bis +70 dB Verstärkung sehr gut geeignet. Er besitzt einen Eingangswiderstand von 1 G0hm parallel 5 pF, seine Eingangsstörspannung bei 60 dB Verstärkung beträgt nur 1,5 μ V bei einer Bandbreite von 30 kHz bzw. 4 μ V bei 500 kHz Bandbreite.

Für Anwendungen in der Schwingungsmeßtechnik empfiehlt sich der LADUNGSVERSTÄRKER M 61 LK bzw. der Einschub M 61 L zur Messung mechanischer Vibrationen in Verbindung mit unseren piezoelektrischen Beschleunigungsaufnehmern.

Darüber hinaus ist der M 61 L zum Anschluß von piezoelektrischen Quarzwandlern und zur Messung kleinster Kapazitäten geeignet.

5. Technische Laten

Verstärkung

Gültig in Stellung "iB" (S 5)

Stellung S 2 bzw. Verstärkung in dB	Spannungsverhältnis
-20	0,1
0	1
20	10
40	100
60	1000

S 5 in Stellung "Wandler":

Das mit S 2 eingestellte Spannungsverhältnis gemäß der Tabelle wird durch den Wandlerfaktor dividiert. Eine Einstellung Wandlerfaktor = 3,16 ergibt die Verstärkungen -30, -10, 0, 10, 30, 50 dB.

Frequenzbereich

Zum typischen Verlauf siehe Bild 2, S. 17. Die Tabelle gilt bei einem Lastwiderstand von mindestens 30 kOhm am Ausgang des M 61 DK.

±0,2	dB	0	Hz	bis	50	kHz	
-0,5	d 3	0	Hz	bis	150	kHz	and the second s
-3	dB	0	Hz	bis	400	kHz	(typisch bis 500 kHz)

Grenzfreque	nzumschaltung		f _{min} / 3 (10) Hz	
±0,2	đВ	0 / 20	(major (F) , sell arred (1986) (Hz	2972
-0,5		0 / 10	Hz	
-3	dB	0 / 3,4	Hz	

Eingänge

Anschlüsse	Bu 1		2:00 TGL 31428
	Bu 2, Bu 3	BNC (2/6,6)	
		typ. Wert	Garantiewert
Maximal verarbeit	bare Eingangs-		
	ng (Differenz-		
	spannung, Kon-		
	bersteuerungs-		
anzeigen)			
$f_u = 0 Hz$			min. 10 V
$f_u = 3 Hz$		10 V ¹)	min. 4 V
Zulässige Eingang	gsspannung U _e		
Effektivwert			30 V
Spitzenwert			±42 V
Leuchtbeginn der			
Ubersteuerungs			
einer Gleichta	kt-Eingangs-		
spannung U _{CM}		5 V .	
Eingangsspannung	im empfindlich-		
sten Bereich,	bei der die Ei-		
genstörspannun	g 0,5 dB Meß-		
fehler verursa	cht		
(Effektivwertm			
f = 0,5 Hz bis	500 kHz U _e	120 µV	
f = 3 Hz bis	11 Table 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	40 μV	
f = 0,5 Hz bis	20 Hz U _e	20 μV	
(Quellwidersta	nd max. 10 k0hm)		
of Designation Co.	e de la Maria de La		
Eingangswiderstan	d (jeweils ge-		
gen Masse)		500 MOhm	300 MOhm ¹)

¹⁾ bei Referenzklima

	typ. Wert	Garantiewer
Eingangskapazität (jeweils ge-		
gen Masse)	30 pF	
Eingangsstrom (Größtwert)		
$f_u = 0$ Hz (siehe auch Abschnitt 9.1	.)	$\pm 0,4$ nA 1)
$f_u = 3 \text{ Hz}$		$\pm 0,02$ nA ¹)
Kompensation der Brückenunsymme-	rancellare di, la	
trie von Wandlern (Nullpunkt-	± 12 mV,	
einstellbereich umschaltbar,	± 50 mV,	
siehe Abschnitt 8.2.)	<u>1</u> 250 mV	1
Wandlerspeisespannung		5 V ± 0,3 %
Temperaturkoeffizient	±0,05 %/10 K	
Belastbarkeit		60 mA
Kurzschlußstrom	100 mA	
Kontaktbelegung Bu 1 siehe S. 4		

Ausgang

A	rı			h	7	11	B
n	11	ລ	C	11	_	ш	15

Maximale Ausgangsspitzenspannung (R; min. 60 k0hm, V min. 2 dB) Maximaler Ausgangsspitzenstrom (R; = 0 0hm) Innenwiderstand (M 61 K) Kapazität in Reihe zum Innenwiderstand f = 0 Hz

 $\mathbf{f}_{u} = 3 \text{ Hz}$ Spannungsanstiegsgeschwindigkeit

BNC (2/6,6)

min. min.	10	V
min.	10	mA
	5. 18	5. 18

¹⁾ bei Referenzklima

Anzeigen

Übersteuerungsanzeige Ü (D 11)

Signalisiert Übersteuerungen der Eingänge innerhalb des Verstärkers. Bewertung oberhalb von 30 kHz frequenzabhängig, siehe Bild 4, S. 18.

Übersteuerungsanzeige CM (D4)

Signalisiert Übersteuerungen innerhalb des Verstärkers infolge zu hoher Gleichtakteingangsspannung. Leuchtbeginn bei $U_{\text{CM}}=5$ V.

Überlastungsanzeige 5 V (D 5)

Signalisiert Überlastung der Wandlerspeisespannung.

Nullpunktanzeige D 1 bis D 3

Signalisiert eine eventuelle Ausgangsruhespannung bei einer unteren Grenzfrequenz von 0 Hz. Der Ansprechwert beträgt ± 18 mV (max. ± 40 mV).

Bei tiefstfrequenten Signalen ist ein Ansprechen von D 1 und D 3 entsprechend dem Momentanwert der Ausgangsspannung möglich.

Bei der unteren Grenzfrequenz 3 Hz ist die Nullpunktanzeige ausgeschaltet.

Nullpunkteinstellung

Abgleichbereich entsprechend der Stellung von S 21 (siehe Abschnitt 8.2., Seite 23) ±12 mV ("Intern"), ±50 mV oder ±250 mV Eingangsoffsetspannung.

Grundfehler der Verstärkungs20 dB	<u>Fehler</u>		typ.	Wert	Garantiewert
Grundfehler der Verstärkungs20 dB ±0,3 % stufen von S 2 in Stellung 0 dB ±0,1 % S 5 = "dB" bei Referenzbe- 20 dB ±0,3 % dingungen, 40 dB ±0,5 % f = 1 kHz, RL = 1 M0hm) 60 dB ±0,5 % Netzspannungseinfluß 200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz nicht nachweisbar ±0,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	数据2.20mm (1997) 1997 (1996) [1996] [1996] [1996] [1996] [1996] [1996] [1996] [1996] [1996] [1996] [1996] [1996]				
stufen von S 2 in Stellung 0 dB ±0,1 % S 5 = "dB" bei Referenzbe- 20 dB ±0,3 % dingungen, 40 dB ±0,5 % f = 1 kHz, RL = 1 M0hm) 60 dB ±0,5 % Netzspannungseinfluß 200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz nicht nachweisbar Temperatureinfluß ±0,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	Fehler der Verstärkung				
stufen von S 2 in Stellung 0 dB ±0,1 % S 5 = "dB" bei Referenzbe- 20 dB ±0,3 % dingungen, 40 dB ±0,5 % f = 1 kHz, RL = 1 M0hm) 60 dB ±0,5 % Netzspannungseinfluß 200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz nicht nachweisbar Temperatureinfluß ±0,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß					
S 5 = "dB" bei Referenzbe- 20 dB ±0,3 % dingungen, 40 dB ±0,5 % f = 1 kHz, RL = 1 M0hm) 60 dB ±0,5 % Netzspannungseinfluß 200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz nicht nachweisbar Temperatureinfluß ±0,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	Grundfehler der Verstärkungs-	-20 dB			±0,3 %
dingungen, 40 dB ±0,5 % f = 1 kHz, RL = 1 M0hm) 60 dB ±0,5 % Netzspannungseinfluß 200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz nicht nachweisbar Temperatureinfluß ±0,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 %	stufen von S 2 in Stellung	0 dB			±0,1 %
f = 1 kHz, RL = 1 M0hm) 60 dB ±0,5 % Netzspannungseinfluß 200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz nicht nachweisbar Temperatureinfluß ±0,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 %	S 5 = "dB" bei Referenzbe-	20 dB			±0,3 %
Netzspannungseinfluß 200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz Temperatureinfluß 20,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 1,01 bis 1,05 1,06 bis 1,35 1,36 bis 2,00 2,01 bis 3,50 3,51 bis 9,99 Eusatztemperatureinfluß	dingungen,	40 dB			±0,5 %
200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz nicht nachweisbar Temperatureinfluß ±0,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	f = 1 kHz, RL = 1 MOhm)	60 dB		15000 200	±0,5 %
Temperatureinfluß ±0,05 %/10 K ±0,2 %/10 K Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 %	Netzspannungseinfluß				
Zusatzfehler in Stellung S 5 = "Wandler" Wandlerfaktor 1,00	200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz		nicht	nachweis	bar
Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	Temperatureinfluß		±0,05	%/10 K	±0,2 %/10 K
Wandlerfaktor 1,00 ±0,05 % 1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß					
1,01 bis 1,05 ±0,15 % 1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	Zusatzfehler in Stellung S 5 =	"Wandle	r"		
1,06 bis 1,35 ±0,3 % 1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	Wandlerfakt	or 1,00			±0,05 %
1,36 bis 2,00 ±0,4 % 2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	1,01 ъ	is 1,05			±0,15 %
2,01 bis 3,50 ±0,5 % 3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	1,06 ъ	is 1,35			±0,3 %
3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	1,36 ъ	is 2,00			±0,4 %
3,51 bis 9,99 ±0,7 % Zusatztemperatureinfluß	2,01 b	is 3,50			±0,5 %
	3,51 b	is 9,99			
in Stellung S5 = "Wandler" +0.1 %/10 F	Zusatztemperatureinfluß				
					+0.1 %/10 K

Frequenzeinfluß siehe Tafel "Frequenzbereich", S. 9 und 3ild 2, S. 17

		typ. Wert	Garantiewert
Gleichtaktunterdrü	ckung	russin it withpear	
$V_{CM} = 3 V, f = 6$	0 Hz		
Verstärkung	-20, 0 dB	100 dB	min. 80 dB
	20, 40, 60 dB	. 110 dB	min. 80 dB
Frequenzabhängig	keit siehe		
3ild 3, S. 17			

typ. Wert Garantiewert

Klirrfaktor

f = 20 Hz bis 200 kHz

V = -20 bis 0 dB: $U_e = 1$ V

V = 0 bis 60 dB: $U_a = 1$ V

Effektivwerte der Oberwellen

selektiv gemessen

unter 0,1 %

Störspannung und Nullpunktdrift

Nullpunktdrift (bei V = 60 dB auf den Eingang bezogen)

Netzspannungseinfluß auf den Nullpunkt (Größtwert)

(auf den Eingang bezogen

bei V = 60 dB, S 21 in

Stellung "Intern", Nullpunkt abgeglichen)

10 uV/K

1 μV/10 V 100 μV/10 V

Äquivalente Eingangsstörspannung bei V = 60 dB, Quellimpedanz bis 10 kOhm

Bandbreite 0,4	Hz - 500 kHz	3 Hz - 30 kHz	0,4 Hz - 20 Hz
EingStörspannung	30 μ V	10 μ V	0,8 μV

Ausgangsstörspannung siehe S. 15.

Störspannung am Ausgang bei einer Quellimpedanz von 1 k0hm

Verstärkung		0,4 Hz -	500 kHz	3 Hz - 30) kHz	0,4 - 20	Hz	
		m V dB	un- - 1 V	m V dB	un- r 1 V	mV dB	un- r 1 7	
60 dB	1)	30	30	10	40	0,75	62	
9,99	2)	3	50	1	60	0,08	82	
40 dB	1)	3	50	1	60	0,08	82	
9,99	2)	0,5	66	0,15	76	0,015	96	
20 dB	1)	0,8	62	0,25	72	0,03	90	
9,99	2)	0,4	68	0,12	78	0,01	100	
0 d B	1)	0,75	62	0,25	72	0,03	90	
9,99	2)	0,4	68	0,12	78	0,01	100	
-20 dB	1)	0,75	62	0,25	72	0,03	90	
9,99	2)	0,4	68	0,12	78	0,01	100	

¹⁾ S 5 in Stellung "dB" bzw. Wandlerfaktor 1,00

Arbeitsbedingungen entsprechend TGL 14 283 (ST RGW 3206-81)

Einlaufzeit	- für die Betriebsbereitschaft	2 Minuten
	- bis das thermische Gleichge-	
	wicht erreicht ist	2 Stunden

Stromversorgung	durch Grundgerät					
Bei Verwendung des M 61 K	200 bis 240 V / 48 bis 62 Hz/ 5 VA					
M 61 K - Sicherungen: Netzsicherungen (Rückwand)	2 x 50 mA träge					
±15 V (Leiterplatte 1)	2 x 125 mA träge					
5 V (Leiterplatte 1)	400 mA träge					

²⁾ S 5 in Stellung "Wandler", Wandlerfaktor 9,99

Klimatische Bedingungen

TGL 14 283/05. Einsatzgruppe B

Referenzbedingungen

Temperatur relative Luftfeuchte keine direkte Sonnenbestrahlung

20 bis 25 °C 40 bis 60 %

Arbeitsbedingungen

Temperatur relative Luftfeuchte 5 his 40 °C höchstens 80 % bis 25 °C höchstens 60 % bis 30 °C höchstens 45 % bis 35 °C höchstens 34 % bis 40 °C höchstens 65 %

Jahresmittel bis 25 °C

Mechanische Bedingungen

Einsatzgruppe

Prüfklasse

TGL 200-0057

G 21

Eb 6 - 150 - 12 000/3

Transportbedingungen

Schutzklasse

Netzseite

Meßseite

siehe Abschnitt 13., S. 36

TGL 14283/07 und ST RGW 3768-82

SK I (Schutzleiter für Schutz-

schirm)

SK II (Schutzisolation für Meß-

erde = Gehäuse)

Schutzgrad

M 61 D M 61 K, M 61 DK TGL 15 165 und ST RGW 778-77

IP 00 TP 20

Abmessungen und Masse

Breite Höhe Tiefe Masse

M 61 D 110 mm

115 mm 205 mm

0,8 kg

M 61 K, M 61 DK 160 mm

145 mm 240 mm

2,7 kg 3,5 kg

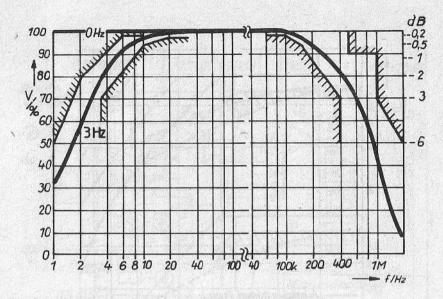


Bild 2: Frequenzgang (R_L = 1 M0hm, C_L = 150 pF)

Parameter: untere Grenzfrequenz (0 Hz entspricht " f_{min} ")

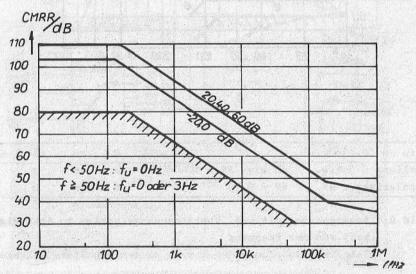
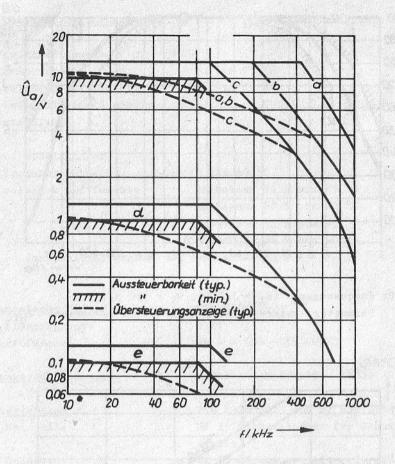


Bild 3: Gleichtaktunterdrückung als Funktion der Frequenz U_{CM} = 1 V; Parameter: Verstärkung



V in dB (S 2)		-20	0	20	40	60
Stellung S 5 bzw.	dB bzw. WF = 1	d	С	C	a	a
Wandlerfaktor WF	WF = 9,99	е	d ·	d	С	b

Bild 4: Aussteuerbarkeit und Übersteuerungsanzeige in Abhängigkeit von der Frequenz Tabelle: Zuordnung der Kurven zu den Schalterstellungen

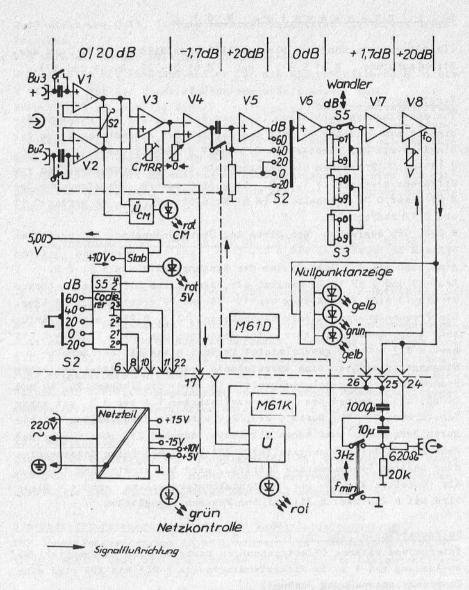


Bild 5: Blockschaltbild M 61 D und M 61 K

6. Virkungsweise M 61 D

(Erläuterung an Hand des Blockschaltbildes Bild 5, S. 19 und der Stromlaufpläne M 61 D - I und M 61 D - II, S. 44 und 47).

Verstärker V 1 - V 3

Von den Eingangsanschlüssen (Buchsen Bu 1, 2 oder 3) gelangen die Signale zum Schalter S4, mit dem die Art der Zusammenschaltung der Eingänge mit den Verstärkern V 1 und V 2 gewählt wird.

C 11 und C 12 trennen Gleichpotentiale an den Eingangsbuchsen vom Differenzverstärker V 1, V 2. Wird die untere Grenzfrequenz des M 61 D auf 0 Hz geschaltet (M 61 K: S 11 = f_{min}), so werden C 11 und C 12 überbrückt.

R 224, 225 begrenzen den Strom bei Überspannungen: bei positiven Spitzen in Verbindung mit D 22, D 23, und bei negativen Spitzen gemeinsam mit den Gate-Dioden der Eingangs-FETs von V 1, V 2.

Bei -20 und 0 dB (S 2) besitzt der eigentliche Differenzverstärker V1 bis V3 eine Verstärkung von 1. V1 und V2 arbeiten als Folger. Die Frequenzkompensationskondensatoren C 213, C 214 sind hierfür sehr knapp bemessen, aber die Gegenkopplung über R 222 - C 212 bzw. R 223 - C 215 gewährleistet in Verbindung mit den Schalt- und Eingangskapazitäten eine ausreichende Frequenzstabilität bei hoher Spannungsanstiegsgeschwindigkeit. In den Stellungen 20, 40 und 60 dB (S2) arbeitet der Differenzverstärker V 1 bis V 3 mit einer Verstärkung von 10. Durch C 213, 214 wird der Frequenzgang bei höheren Frequenzen zwar schon abgesenkt, durch C 211 aber wieder angehoben. Da der Spannungsteiler R 221 bis R 223 keine Masseverbindung besitzt (schwimmender Betrieb), wird bei Verstärkung 10 durch die Vorstufe V1, V2 die Gleichtaktunterdrückung erhöht. Diese wird mit R 210 bzw. R 211 auf ihr Maximum abgeglichen.

Nullpunkteinstellung und V 4 - V 8

Interne und externe Offsetspannungen bewirken eine Nullpunktablage am Ausgang von V 3. Im Widerstandsnetzwerk R 201 bis 209 wird eine Kompensationsspannung erzeugt.

V 4 subtrahiert beide Werte voneinander, so daß an seinem Ausgang der Wert Null eingestellt werden kann. Das Netzwerk ist so dimensioniert, daß ein Nullabgleich bei $V=60\,$ dB auch für die anderen Bereiche gilt.

C 13 wirkt wie C 11, 12 und bestimmt wesentlich die untere Grenz-frequenz.

V 5 wird nur in der Stellung "60 dB" genutzt.

V 6 arbeitet als Impedanzwandler für die Widerstandskette R 01 bis R 012, mit der der Wandlerfaktor vorgewählt werden kann.

tber V7, V8 gelangt das Signal zum Ausgang. Die Gesamtverstärkung wird bei "40 dB" mit R 301 kalibriert. C 34 setzt die obere Grenzfrequenz herab, wenn er im Grundgerät über Kontakt 26 mit dem Ausgang verbunden wird (z.B. im M 61 K).

Für Grundgeräte mit automatischer Meßbereichsanzeige wird die eingestellte Verstärkung nach folgendem Schlüssel als binär codierte Zahl ausgegeben:

Verstärkung	-20 dB	0 dB	20 dB	40 dB	60 dB
Binärzahl	1	2	3	4	5

In der Stellung S5 = "Wandler" hat Kontakt 24 H-Potential, in Stellung "dB" L-Potential.

Die Pegel am Ausgang von V3 und V8 werden von der Übersteuerungsanzeige, die sich im Grundgerät befindet, überwacht. Dadurch wird bei beliebiger Stellung des Meßbereichsschalters jede Übersteuerung signalisiert. Mit dem Kondensator C 219 wird das Ansprechverhalten der Übersteuerungsanzeige an die maximale Spanungsanstiegsgeschwindigkeit der Verstärker angepaßt (Bild 4, S. 18).

Nullpunktanzeige

Die beiden Verstärker von IS 33 arbeiten als Komparatoren. Damit die Leuchtdioden D1 - I3 nicht die Speisespannung -15 V belasten, werden sie über die Logikgatter der IS 13 gespeist.

Gleichtaktübersteuerungsanzeige und Wandlerspeisespannung

Der Operationsverstärker IS 11-2 addiert die Ausgangspegel von V1, V2 und speist über die Graetzbrücke D 11, 12 die Gleichtaktübersteuerungsanzeige CM (I 4).

Der andere Teil von IS 11 dient als Regelverstärker für die Ausgangsspannung 5,00 V. Die LED D 5 bewirkt gleichzeitig mit der Überlastanzeige die Strombegrenzung. R 107 schützt IS 22 vor thermischer Überlastung für den Fall, daß D 4 und D 5 gleichzeitig leuchten.

7. Wirkungsweise M 61 K

Das Grundgerät M 61 K (Bild 5 und 10) enthält die Stromversorgung, Übersteuerungsanzeige und Grenzfrequenzumschaltung.

Der Netzteil enthält keinen Netzschalter. Um eine hohe Sicherheit gegen Störfälle zu erreichen, ist der Netztransformator primär zweipolig und sekundär an jeder Wicklung einpolig abgesichert. Die Betriebsspannungen werden mit drei integrierten Spannungsreglern stabilisiert. Die unstabilisierte 10 V - Spannung wird ebenfalls auf den Steckanschluß für den Einschub gegeben.

Die Eingänge der Übersteuerungsanzeige sind über Dioden entkoppelt. Der Operationsverstärker IS 4 ist über C 210 zu einer monostabilen Kippstufe rückgekoppelt, deren Referenzspannung durch R 201 , R 202 bestimmt wird.

Übersteigt eine positive Eingangsspannung den Wert von etwa 3 V, so wird der Offen-Kollektor-Ausgang von IS 4 leitend und schaltet die rote LED D 11 ein. Handelt es sich um eine Gleichspannung, dann wirkt IS 4 in stationärem Zustand als Komparator. Bei einem Spannungsimpuls kommt zur Komparatorfunktion das monostabile Verhalten hinzu, so daß Impulse mit mehr als 0,5 µs Dauer deutlich erkannt werden können.

Für negative Eingangsspannungen wirkt IS 5 als Komparator. Übersteigt ihr Betrag 3 V, wird der Ausgang von IS 5 leitend, schaltet D 11 ein und triggert gleichzeitig über C 210 die monostabile Kippstufe IS 4.

Die negative Betriebsspannung für IS 4, 5 wird gegen die steil-flankigen Stromimpulse mit R 205, C 212 gepuffert, damit das Ansprechen der Übersteuerungsanzeige keine Störungen des Nutzsignales bewirkt.

Die Grenzfrequenz wird mit S 11 umgeschaltet. Dieser legt in der Stellung "3 Hz" eine Kapazität von 10 μF in den Ausgangssignalweg und verbindet den Steuerkontakt 4 des Einschubs mit Masse.

8. Betriebsanleitung

8.1. Inbetriebnahme

Das Grundgerät M 61 K hat keinen Netzschalter, es kann ständig mit dem Netz verbunden bleiben. Als Netzkontrolle dient die grüne Leuchtdiode D 12.

Das Gehäuse des M 61 K ist gegen das Netz schutzisoliert und erdfrei. Durch Verbinden der beiden Rückwandbuchsen kann das Gehäuse (Meßerde) an den Schutzleiter angeschlossen werden.

Es ist darauf zu achten, daß im Normalfall die Schieber des Schalters S 21 (auf der linken Steckkarte oben hinter dem Wendelpotentiometer R1) die Stellung "Intern" haben: S 21-1 (oben) zur Rückwand, S 21-2 (Mitte) zur Rückwand, S 21-3 (unten) zur Frontplatte (siehe Abschnitt 8.2., Seite 23).

Der Einschub wird in das Grundgerät eingeführt und durch Drehen der Schrauben wird die Steckverbindung geschlossen.

Bei einer Netzspannung um 240 V ist es möglich, daß bei Betrieb des M 61 K ohne Einschub die Schutzschaltung der Spannungsregler anspricht und die Betriebsspannungen abschaltet.

In diesem Fall genügt es, nach Stecken des Einschubs die Netzspannung kurzzeitig zu unterbrechen.

8.2. Nullpunktabgleich

Wird die unters Grenzfrequenz des Differenzverstärkers auf 3 Hz geschaltet, ist ein Nullpunktabgleich nicht erforderlich und die Nullpunktanzeige ist ausgeschaltet. Im Interesse einer größtmöglichen Aussteuerbarkeit ist es günstig, wenn S 21 wie unter 8.1. beschrieben auf 3tellung "Intern" geschaltet wird.

Bei einer unteren Grenzfrequenz des M 61 D von 0 Hz ist ein Nullpunktabgleich erforderlich. Im Normalfall verwendet man die o.g.
Stellung von S 21. S 4 wird auf leschaltet. Der Abgleichbereich des Nullpunktes beträgt ±12 mV auf den Eingang bezogen und
dient zum Ausgleich der internen Offsetspannungen. Der Nullpunktindikator mit den Leuchtdioden D1 bis D3 signalisiert Nullpunktabweichungen von etwa ±18 mV (maximal ±40 mV) an Ausgang.

Besitzt das Me3objekt eine unerwünschte Nullpunktablage, z.B. beim Anschluß unsymmetrischer Brückenschaltungen (Abschnitt 9.3.), kann

diese mit R 1 kompensiert werden. Falls das in der Stellung "Intern" (unterer Schieber S 21-3 zur Frontplatte, die beiden anderen zur Rückwand) nicht möglich ist, gibt es zusätzlich folgende Kompensationsmöglichkeiten (auf den Eingang bezogen):

± 50 mV: mittlerer Schieber S 21-2 zur Frontplatte, die beiden anderen zur Rückwand, ±250 mV: oberer Schieber S 21-1 zur Frontplatte, die beiden anderen zur Rückwand.

Ein größerer Kompensationsbereich hat den Nachteil der geringeren Auflösung der Nullpunkteinstellung mit R 1.

Wird der Nullpunkt bei großer Verstärkung abgeglichen, bleibt er beim Umschalten auf eine kleinere Verstärkung (S 2) erhalten.

8.3. Verstärkung und Wandlerfaktor

S 5 wird auf "dB" geschaltet. Mit dem Bereichsschalter S 2 stellt man die gewünschte Verstärkung ein. Je nach Stellung von S 4 und Anschluß der Eingänge Bu 1 bis 3 arbeitet der M 61 D als invertierender, nichtinvertierender oder Differenzverstärker (siehe Abschnitt 1., S. 4 und 5).

Beim Normieren einer Meßkette ist es oft erforderlich, Zwischenwerte innerhalb der 20-dB-Stufen einzustellen. Hierzu wird Ś 5 auf "WANDLER" geschaltet. Das lineare Verstärkungsmaß wird dann durch den an S 3 eingestellten Wandlerfaktor dividiert.

$$S = "dB"$$
 $V = 10^{(A/20)}$ (1)

$$S = "WANDLER" V = \frac{10^{(A/20)}}{WF}$$
 (2)

V - Verstärkung im linearen Maßstab

A - Verstärkung im logarithmischen Maßstab in dB

WF - Wandlerfaktor

Beispiel 1:

Im Bereich "60 dB" wird ein Wandlerfaktor von 2 eingestellt.

Schalter S 5 in Stellung "dB": Verstärkung V = 1000.

Schalter S 5 in Stellung "WANDLER": V = 1000 : 2 = 500.

Wandler ohne Hilfsenergie

Diese Wandler liefern ein Spannungssignal ohne Anschluß einer äußeren Spannungsquelle.

Für das Übertragungsmaß Ü der Meßkette gilt

$$\ddot{U} = \frac{B \cdot V}{WF} \tag{3}$$

Ü - Übertragungsmaß der Kombination Wandler plus M 61 DK

B - Übertragungsmaß des Wandlers

WF - Ziffernfolge des Wandlerfaktors, d. h. von B

V - Verstärkung im linearen Maßstab entsprechend Gleichung (1)

Wandler mit Hilfsenergie

Diese Wandler benötigen eine Hilfsspannung, die vom M 61 DK bereitgestellt wird. Hierzu gehören Dehnungmeßstreifen und Widerstandsthermometer.

Das Übertragungsmaß des Wandlers wird folgendermaßen berechnet:

$$B = B' \cdot U_{SD}$$
 (4)

B - Übertragungsmaß des Wandlers

B' - Bezogenes Übertragungsmaß des Wandlers (bezogen auf die Speisespannung in Volt)

Usp - Speisespannung (5,00 V im M 61 D bzw. M 61 DK)

Beispiel 2:

Ein Druckwandler wird mit der Wandlerspeisespannung 5,00 V betrieben. Sein vom Hersteller angegebenes Bezogenes Übertragungsmaß sei B' = 0,04 mV pro V und Pa.

Damit wird $B = 0.04 \text{ mV} / (V \cdot Pa) \cdot 5 \text{ V} = 0.2 \text{ mV/Pa} \cdot 5 \text{ V}$ Der Wandlerfaktor hat dann die Ziffernfolge 2 0 0.

Einstellungen:

S = "WANDLER", S 3 = 200

Bei einer Stellung S 2 = 60 dB beträgt die Verstärkung V = 1000 / 2 = 500

und das Übertragungsmaß der Kette Wandler + M 61 DK lautet
Ü = 0,2 mV/Pa . 500 = 100 mV/Pa = 0,1 V/Pa.

8.4. Signalfilterung

8.4.a) Untere Grenzfrequenz

Die Frequenzangaben auf den Gerätefrontplatten bedeuten: nicht eingeklammerter Wert - Frequenz für -3 dB (30 % Abfall), eingeklammerter Wert - Frequenz für -0,5 dB (6 % Abfall).

Im allgemeinen sollte der Schalter S 11 auf 3 (10) Hz stehen. Nur wenn der Frequenzbereich unterhalb dieser Werte auch benötigt wird, schaltet man S 11 auf die Stellung f_{\min} . Die untere Grenzfrequenz ist dann Null – es können Gleichspannungen übertragen werden.

.8.4.b) Obere Grenzfrequenz

Soll der volle Frequenzbereich bis 500 kHz ausgenutzt werden, sind die BNC-Eingangsbuchsen Bu 2 und Bu 3 zu verwenden. Bu 1 ist ein NF-Steckerbinder und hat im M 61 D einen anderen Massepunkt als Bu 2 und 3.

Die obere Grenzfrequenz ist durch den Einschub vorgegeben. Soll sie herabgesetzt werden, z.B. um das Störspektrum einzuengen, kann an den 600-0hm-Ausgang des Grundgerätes ein Kondensator angeschlossen werden. Praktisch bewährt hat sich hierfür der Anschluß des Meßkabels über ein BNC-T-Stück. An dessen freie

Buchse wird ein BNC-Stecker mit eingebautem Kunststoffolienkondensator angeschlossen.

Für dessen Kapazität gilt etwa

 $C = 260/f_g$ fir die Grenzfrequenz f_g (3 dB Abfall),

bzw. $C = 87/f_{0,5}$ fir 0,5 dB Abfall

und $C = 55/f_{0.2}$ für 0,2 dB Abfall

mit den Dimensionen nF und kHz.

Es ist zu beachten, daß die Kapazität am Ausgang angeschlossener Kabel und Geräte ebenfalls wirksam ist und der Abfall zusätzlich zum Frequenzgang des M 61 DK auftritt (Bild 2, S. 17).

Außerden kann bei großen Werten und f_u = 3 Hz die zusätzliche Lastkapazität mit der Innenkapazität des M 61 D von 10 μF eine Spannungsteilung bewirken.

8.4.c) Zusätzliche Filter

erforderlich.

Werden weitere untere und obere Grenzfrequenzen, eine 50-Hz-Jperre oder andere Frequenzbewertungen gewünscht, ist es oft zweckmäig, das NIEDEFFREQUENZFILTER VF 30 zu verwenden (Abschnitt 4.).

8.5. Gleichtaktunterdrückung CMR

Der typische Verlauf in Abhängigkeit von der Frequenz ist im Bild 3, S. 17 dargestellt.

Sie wird bei höheren Gleichtaktspannungen $U_{\rm CM}$ geringer. Zur Kontrolle schaltet man S 4 auf "CM". Dadurch werden beide Eingänge der inneren Schaltung mit Bu 3 verbunden und am Ausgang erscheint eine Spannung $U_{\rm aCM}$. Das Gleichtaktunterdrückungsverhältnis CMRR beträgt in db

CMRR =
$$|20 \text{ lg } (U_{aCM}/U_e)| + A$$

mit U_e = Eingangsspannung und A = Verstärkung in dB. Beim Messen vor U_{aCM} ist unbedingt eine oszillografische Kontrolle und eventuell eine schmalbandige Filterung des Ausgangssignales

9. Signalquellen

9.1. Hochohmige Quellen

(Zum Anschluß kapazitiver Quellen siehe Abschnitt 9.2.)

a)
$$f_u = 3 \text{ Hz}$$

Die Eingänge sind durch die Kondensatoren C 11 und C 12 gleichstrommäßig abgetrennt. Der Eingangswiderstand für Gleichspannungen wird nur durch Isolationswiderstände der Größenordnung 10^{10} Ohm bestimmt.

Bei Wechselspannungen mit einer Frequenz über 0,005 Hz beträgt er etwa 500 MOhm.

b)
$$f_u = f_{min} = 0 Hz$$

Der Eingangsstrom der inneren Schaltung des M 61 D kann maximal $\pm 0,4$ nA bei 25 °C bis $\pm 1,2$ nA bei 45 °C betragen. Er wird über R 103 bzw. R 104 (560 M0hm) gegen Masse abgeleitet, so daß am Eingang eine Gleichspannung bis zu $\pm 0,7$ V bei einem Innenwiderstand von 560 M0hm entstehen kann, die durch den Innenwiderstand des Meßobjektes kurzgeschlossen wird.

9.2. Kapazitive Quellen

Zu den kapazitiven Signalquellen gehören piezoelektrische Wandler wie z.B. Beschleunigungsaufnehmer, Mikrofone und Tonabnehmer mit Keramik- oder Quarzelementen. Sie besitzen einen kapazitiven Innenwiderstand (Bild 6, S. 29). Eine kapazitive Belastung (geschirmtes Kabel) verändert die Ausgangsspannung V_a , eine ohmsche die untere Grenzfrequenz f_{ij} .

$$Ua = E \frac{C_i}{C_i + C_k + C_e}$$
 (5)

$$f_u = \frac{1}{6,28 R_e (C_i + C_k + C_e)}$$
 (6)

Infolge des hohen Eingangswiderstandes des Differenzverstärkers M 61 DK kann an kapazitiven Quellen bis zu sehr tiefen Frequenzen gemessen werden. Der durch Quellkapazität und Eingangswiderstand verursachte Fehler F beträgt

$$F = \left(\frac{1}{\sqrt{(f_{gr}/f)^2 + 1}} - 1\right) \cdot 100 \% \tag{7}$$

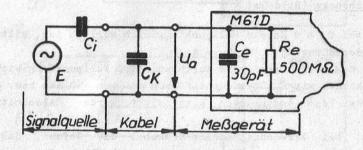


Bild 6: Kapazitive Signalquelle

Beispiel

Bei unsymmetrischem Betrieb, $C_i + C_k = 1000$ pF und f = 1 Hz bewirkt die Eingangskapazität etwa -3 % Zusatzfehler. Der durch den Eingangswiderstand verursachte Zusatzfehler beträgt bei 1 Hz nur knapp -5 %, so daß insgesamt etwa -8 % Fehler von der Eingangsimpedanz des Verstärkers hervorgerufen werden.

In der Stellung $f_u=3$ Hz kann der M 61 D an kapazitiven Quellen als invertierender oder nichtinvertierender Verstärker oder bei symmetrischen Quellen als Differenzverstärker arbeiten.

Soll der M 61 D in der Stellung $f_{\min}=0$ Hz an einer unsymmetrischen Quelle betrieben werden, so ist S 4 auf "DV" zu schalten. Der unbenutzte Eingang wird mit einer Kapazität abgeschlossen, die mindestens so groß ist, wie die Kapazität von Wandler und Meßkabel.

Bei sehr langen Meßkabeln und Wandlern mit kleiner Innenkapazität

 $(C_i$ ist viel kleiner als C_k oder C_e) ist die Verwendung eines Ladungsverstärkers M 61 L bzw. M 61 LK vorzuziehen.

Ist dagegen C_i größer als C_k und kommt es auf äußerste Rauscharmut an, sollte der WECHSELSPANNUNGSVERSTÄRKER M 61 W oder M 61 WK verwendet werden.

9.3. Brückenschaltungen

a) Vollbrücke (Bild 7a)

Damit bei f_u = 0 Hz ein Nullpunktabgleich möglich ist, gilt folgende Bedingung: $R_4/R_2 = R_3/R_4$

Nimmt man eine geringere Auflösung des Nullpunktabgleiches in Kauf, können mit R_1 Spannungsdifferenzen von ± 50 mV bzw. ± 250 mV zwischen den Anschlüssen kompensiert werden (Abschnitt 8.2., S. 23).

Besteht bei Verwendung langer Meßkabel die Gefahr, daß Störbzw. Brummspannungen eingestreut werden, soll im Interesse einer hohen Gleichtaktunterdrückung

$$R_1 = R_3; \quad R_2 = R_4$$

gewählt werden.

b) Halbbrücke (Bild 7b)

Bei $\frac{f_u}{f_u} = 3$ Hz des M 61 D können Halbbrücken in den Betriebsarten invertierender oder nichtinvertierender Verstärker (S 4) verwendet werden.

Bei f_u = 0 Hz sind eine Ergänzung zur Vollbrücke und Differenzverstärkerbetrieb notwendig. Für die Dimensionierung gelten die unter a) genannten Bedingungen. Bei kurzen Meßkabeln können die beiden Ergänzungswiderstände im Anschlußstecker untergebracht werden, bei langen Meßkabeln und der Gefahr von Störspannungseinstreuungen sollten sie räumlich dicht an der Halbbrücke angeordnet werden. Bei hohen Anforderungen an die Temperaturstabilität sind gleiche Temperaturkoeffizienten (TK) erforderlich:

$$TK_{R1} = TK_{R3};$$
 $TK_{R2} = TK_{R4}.$

Bereits die Differenz zweier Temperaturkoeffizienten von

4 , $10^{-6}/K$ verursacht eine zusätzliche Temperaturdrift von 10 $\mu V/K$ am Eingang.

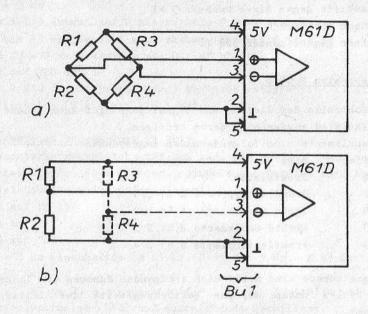


Bild 7: a) Vollbrückenbetrieb,

b) Halbbrückenbetrieb

10. Wartung, Schutzleiter- und Hochspannungsprüfung

Die Geräte M 61 D und M 61 K arbeiten wartungsfrei. Die Eingangsbuchsen sind vor Verschmutzung zu schützen und können notfalls mit reinem Alkohol gereinigt werden.

Die Schalter besitzen selbstreirigende Kontakte. Nach längeren Betriebspausen sollten sie sicherheitshalber mehrmals betätigt werden.

Die Schutzleiterprüfung erfolgt zwischen Schutzkontaktstecker und Schutzkontaktbuchse auf der Rückwand, nicht am Gehäuse.

Nach Reparaturen im Netzbereich (Transformator, Sicherungshalter) ist eine Hochspannungsprüfung in folgender Reihenfolge durchzuführen:

- Durchgangsprüfung Netzsteckerstifte
- Rückwandbuchsen Masse-Schutzleiter verbinden
- Netzstifte gegen diese Buchsen 3 kV
- Buchsen trennen
- Buchsen gegeneinander 500 V.

11. Reparatur M 61 D

Eine Kontrolle der Gleich- und Signalspannungen kann anhand der im Stromlaufplan angegebenen Werte erfolgen.

Die Bauelemente sind folgendermaßen angeordnet:

1. Z:	iffer	Lage		
	0	Frontplatte		
	1	Grundleiterplatte M	61	D/1
	2	linke Steckkarte M	61	D/2
	3	rechte Steckkarte M	61	D/3
	4	Frontleiterplatte M	61	D/4

Die Bauelemente sind meist nach steigenden Nummern von links oben nach rechts unten auf der Bestückungsseite der Leiterplatten geordnet.

Bei vollständigem Abgleich ist die Reihenfolge 11.1 bis 11.3 einzuhalten.

11.1. Abgleich der Gleichtaktunterdrückung (R 210, R 211)

- a) U = 3 V, f = 60 Hz an Bu 3 anlegen (Wechselspannung ohne überlagerte Gleichspannung. Tongeneratoren, wie z. B. GF 22, sind mit R = 1 bis 10 k0hm gegen Masse zu belasten).
- b) S 2 auf "0 dB"
- c) Selektives Millivoltmeter an Bu 11 anschließen. Hierfür wird das Voltmeter VM 70 mit an den Filterbuchsen eingeschleiftem Filter VF 30 verwendet.
- d) S 4 auf "+"
- e) Filter auf Bandpaß mit $f_0 = 60 \text{ Hz}$, Bandbreite 3 % schalten.
- f) Frequenzfeinabgleich, bis Maximum (3 V) am Voltmeter
- g) Filter auf Q = 20 schalten (Bandbreite 3 Hz)
- h) S 4 auf "CM"
- i) $f_{11} = 0 \text{ Hz}$

- j) Mit R 211 (linke Steckkarte, Dreiergruppe Mitte) auf Minimum am Voltmeter (kleiner als 0,1 mV) abgleichen.
- $k) f_{11} = 3 Hz$
- 1) Mit R 211 erneut auf U kleiner als 0,2 mV abgleichen
- m) i) bis 1) abwechselnd wiederholen, bis bei f_u = 0 Hz und f_u = 3 Hz U kleiner als 0,1 mV bleibt.
- n) S 2 auf "20 dB"
- o) Mit R 210 (Dreiergruppe vorn) Abgleich entsprechend i) bis m) wiederholen (U kleiner als 1 mV).

11.2. Abgleich Verstärkung (R 301)

Ein Verstärkungsabgleich ist nur nach dem Wechsel von verstärkungsbestimmenden Widerständen, jahrelangem Betrieb oder Abgleich der Gleichtaktunterdrükung erforderlich.

- a) S 2 auf "0 dB"
- b) S 4 auf "+"
- c) S 5 auf "dE"
- d) $f_u = 3$ Hz einschalten (M 61 K: S 11 auf 3 Hz, M 61 G: S 71 auf 10 Hz)
- e) 900,0 mV in Bu 3 einspeisen (f = 1 kHz), Kontrolle mit AC-Digitalvoltmeter (DVM) auf ausreichende Stabilität.

 Der Innenwiderstand der verwendeten Signalquelle muß um den Faktor mind. 10⁴ kleiner sein als der Eingangswiderstand des DVM (z.B. max. 100 0hm 1 M0hm).
- f) gleiches DVM an Bu 11, R_L = 1 MOhm (falls das DVM R_e größer als 1 MOhm hat, ist der Lastwiderstand mit Parallelwiderständen auf 1 MOhm einzustellen)
- g) mit R 301 (rechte Steckkarte hinten) auf 900,0 mV abgleichen.
- h) Eingangsspannung auf Null senken
- i) Kontrolle: Ausgangsspannung kleiner als 10 mV Falls sich die Ausgangsspannung der Signalquelle nicht genügend fein einstellen läßt, genügt es, die Ausgangsspannung auf die Ziffernfolge der Eingangsspannung einzustellen.

11.3. Abgleich der Offsetspannungen

Der Offsetspannungsabgleich ist hauptsächlich nach einem Wechsel der Operationsverstärker oder nach einer Veränderung des Verstärkungsabgleiches (R 301) erforderlich. Im letzteren Fallbraucht nur R 305 (a bis e) abgeglichen zu werden.

R 305

- a) $f_u = 0$ Hz einschalten (M 61 K: S 11 auf f_{min})
- b) Leitung "i" auftrennen (rehts oben an S3)
- c) S 5 auf "Wandler"
- d) DC-Digitalvoltmeter oder DC-Millivoltmeter (z.B. MV 40) an Bu 11
- e) Mit R 305 (rechte Steckkarte, mittlerer Einstellregler) $U_a = 0$ einstellen (± 0.2 mV)
- f) Leitung "i" wieder schließen

Falls der Einstellbereich von R 305 nicht ausreicht, kann R 304 überbrückt werden.

R 309

- g) S 5 auf "dB" $(f_{11} = 0 \text{ Hz})$
- h) S 2 auf "-20 dB"
- i) MP 11 (Grundplatine, Lötfahne links hinter der Schaltkammer S5) mit (Abschirmhaube oder Außenleiter Bu 2,3) verbinden
- j) wie d)
- k) Mit R 309 (rechte Steckkarte, vorderer Einstellregler) $U_a = 0$ einstellen (\pm 0,2 mV)

Falls der Einstellbereich von R 309 nicht ausreicht, kann R 308 überbrückt werden.

R 216, R 220

- 1) wie g)
- m) S 23 (linke Steckkarte, DIL-Schiebeschalter unterhalb der Drehschalterachse): Schieber nach unten.
- n) S 2 auf "40 dB"
- o) MP 22 an MP 21 (linke Steckkarte, MP 22 = Lötfahne schräg unter DIL-Schiebeschalter S 21, MP 21 hinter dem Wendelpotentiometer R 201)
- p) wie d)
- q) Mit R 216 (linke Steckkarte, Dreiergruppe hinten) $U_a = 0$ einstellen ($\pm 0,2$ mV)
- r) S 2 auf 60 dB
- s) Mit R 220 (linke Steckkarte, an der Rückwand) $U_a = 0$ ein-

stellen (± 2 mV)

- t) Millivoltmeter von Eu 11 trennen
- u) S 23: beide Schieber nach oben

11.4. Abgleich der Wandlerspeisespannung 5 V

- a) Bu 1, Kontakte 4 und 5 über 470 0hm verbinden
- b) Digitalvoltmeter zwischen Kontakt 2 (L0) und 4 (HI) anschließen.
- a) mit R 115 (Grundleiterplatte) eine Spannung U = 5,000 V einstellen
- d) Widerstand und DVM entfernen.

12. Reparatur M 61 K

Zum Öffnen des Gerätes werden die 4 seitlichen Schrauben des Gehausemantels gelöst.

Die stabilisierten Betriebsspannungen werden mit den Trimmwiderständer R 224 bzw. R 221 auf +15,0 bzw. -15,0 V abgeglichen. Bei Reparaturen im Netzbereich (Transformator) sind TGL 14283/07 und Abschnitt 10. unbedingt zu beachten.

12.1. Sicherungswechsel

Die Netzsicherungen befinden sich auf der Geräterückseite, die sekundärseitigen Sicherungen auf der Grundleiterplatte: Si 11 hinten (125 mA T), Si 12 Mitte (125 mA T), Si 13 vorn (400 mA T).

12.2. Früfen der Übersteuerungsanzeige

Bei einer Spannung von 2,59 bis 2,94 V an IS 4, pin 3 (positiv) oder an IS 5, pin 2 (negativ) muß die Übersteuerungsanzeige ansprechen; sowohl bei Gleichspannung, als auch bei Impulsen mit

einer Dauer von minimal 1 μs . Bei einer Impulsdauer von 0,5 μs kann sich die Ansprechschwelle um 10 bis 30 % erhöhen.

13. Lager- und Transportbedingungen

13.1. Lagerbedingungen (TGL 14 283/10 bzw. ST RGW 3405-81)

Die <u>Kurzzeitlagerung</u> des Gerätes soll in der Transportverpackung erfolgen. Bei Einhaltung folgender Bedingungen sind dabei maximal sechs Monate zulässig.

Umgebungslufttemperatur	relative Luftfeuchtigkeit
0 bis 35 °C	max. 80 %
40 °C	max. 60 %

Über <u>längere Zeiträume</u> wird das Gerät entsprechend den nachstehenden Bedingungen ohne Verpackung gelagert:

Umgebungslufttemperatur	relative Luftfeuchtigkeit
10 bis 25 °C	max. 80 %
30 °C	max. 60 %
35 °C	max. 45 %

13.2. Transportbedingungen (TGL 14 283/05 und /10 bzw. ST RGW 5125-85 und 3405-81)

Beim Transport in der Originalverpackung sind die folgenden Bedingungen einzuhalten:

Umgebungs	luf	ttemperatur	relati	ve Lu	ftf	euc	htigkeit
-25 bis	25	o.C		max.	95	%	N. C. Brazel
	30	o0		max.	70	%	
	35	oC .		max.	54	%	
	40	oC		max.	40	%	
	45	o.C.		max.	33	%	
	50	oC		max.	25	%	toria katalon il

Mechanische Einsatzgruppe T 21 nach TGL 200-0057

Prüfklasse Eb 6 - 150 - 4000/3 nach
TGL 200-0057 und 14 283/10

14. Schaltteillisten

Erläuterungen

- 2x 2 Stück
- BL Buchsenleiste
- E Ersatzbestückung
- Elko Elektrolytkondensator µF/V TGL
- KS Polystyrolkondensator pF/%/V TGL
- KT Polvesterkondensator uF/%-V TGL
- MKT " -, metallisiert uF/%-V TGL
- SL Steckerleiste
- SW Schichtwiderstand, Ohm % Bauform TK in 10⁻⁶/K TGL
- MSW Metallschichtwiderstand, siehe SW
- SWV Schichtwiderstand, veränderbar Ohm % Bauform TGL (Trimmwiderstand oler Potentiometer)
- Keramik-Scheibenkondensator Bauform Werkstoff pF/Toleranz V Toleranz: bis 10 pF in pF, ab 12 pF in %.

14.1. Schaltteilliste M 61 D

Frontplatte

T	

- Bu 1 NF-Steckdose 5/21 063-02:00 31428 (5polig)
- Bu 2...3 HF- " 22/6 Ag/Sn 200-3800 BNC E: 22-7
 - 2x Isolierteil und Lötfahne für BNC-Buohsen (MKD)

Drekknopf	BZ	18/6	gr/bl	200-7115	für	3	22
11	DZ	15/6	gr		11	S	04
n n	DZ.	15/4	gr	11	- 11	8	15

- S 03 Vorwahldrehschalter TS 213 montiert aus CSSR/Luckenw. folgenden Einzelteilen:
 - 1. (Äußeres) Seitenteil WF 25100 links
 - 2. Vorwahldrehschalter TS 213 00 01/1-9
 - 3. " " " /ohne Anschlag
 - 4. n n n n n

		5. (Äußeres) Seitenteil WF 25100 mit den Verbindungsteilen	rechts
		6. 2 Stück Bolzen WA 086 06 7. 4 " Mutter WA 037 36	
S	04	DS 8 A1E/12 A1E/1-9/6/A6x12 MK FP	1 TGL 38670 Febana
R	01	Widerstandsnetzwerk 4537.8-3141.51	1 11x 1 k0hm KWH Code 373115
R	02	4537.8-2143.56	5 11x 100 0hm KWH Code 372135
R	03012	SW 10 Ohm 2 % 23.207 TK 200	TGL 36521
<u>G</u> 1	undleite	rplatte M 61 D/1	TGL
R	10110	2 SW 220 Ohm 5 % 25.207	8728
R	10310	4 SW 560 MOhm 5 % 25.412	n .
R	105	MSW 10 kOhm 2 % 23.207 TK 200	36521

	R	101102	sw	220	0 hm	5 %	25.207			8728	#1 Mary To - 1 Court of Act
		103104									
1	R	105	MSV	w 10	kOhm	2 %	23.207	TK	200	36521	
1	R	106	SW	.33	kOhm	20%	25.207			8728	E: 1547
											kOhm
I	?	107	SW	220	Ohm	5 %	. "			n .	E:200240 Ohm
I	?	109	SW	6,8	0 hm	10%	n n				E:5,67,5 Ohm
I	?	110	SW	680	Ohm	20%	"			.,	
I	?	111	SW	120	Ohm	10%	23.309	TK	200	36521	E: BR 25.311
F	?	112	MSW	17,8	kOhm	2 %	23.207	TK	50	**	
F	?	113	MSW	10	Ohm	2 %	"	TK	200	" E:	25.207
F	?	114	MSW	5,62	k0hm	2 %	11	TK	50	36521	
F	1	115	SWV	1	kOhm	20%	513.610			27423	Cermet Fein-
											trieb "S"
F	1	116	SW	22	0 hm	20%	25.311			8728	

C 1112 C 13 C 14 C 1516 C 17	KT-Kond. 0,12/5/160 MKT-Kond.6,8/20/100 Elko 1/40 Elko 220/25 Elko 2200/25	39013 120 nF 38675 6,8 µF 7198 1 µF 38928 220 µF " 2200 µF
D 1112	Diode SAL 41 B	
D 13	Diode SAY 20	E: SAY 18,17,16,12
Т 11	Transistor SC 236 c	E: SC 236239
		c,d,e,f
T 12	" SD 335	E: SD 335, 337, 339
		A, B, C
IS 11	Schaltkreis B 082 D	
IS 12	" B 589 Nm	
IS 13	" DL 037 D	
S 15	MDS 5/01-02//1//13/1 TGL 32422-1 (vor der Montage die Mitnehmer-welle auf 75 mm kürzen, wobei der Nippel erhalten bleiben muß)	ter Luckenwalde
Rs 1113	Reed-Relais RGT 13/1-03/005/01 TG	L 42699
	E:	RGI -03/005/01
		-13/006/01
		-13/005/01
SL 11 BL 12 BL 13	EFS-BT. 1377 33247 213 4020 TG	L 29331/03 (29-polig) L 29331/03 (29-polig) L 29331/04 (13-polig)

R	201	Wend	delpo	tenti	omete	r				
		DWV	27	kOhm	- 1	- 490.12	238	170	26906/	01 E: 10 k0hm
R	202	MSW	215	k0hm	2 %	23.207	TK	200	36521	E: 226k0hm
										1 %
R	203	MSW	64,9	kOhm	0,5%	11		11	11 (10)	
R	204	11	825	kOhm	2 %			H.	(a train	
R				k0hm				11	u	
R				kOhm	THE THE STATE OF THE PARTY.			U.	1100	
R	207	MSW	3,32	k0hm	2 %	23.207	TK	200	36521	
R	208	- 11	64,9	kOhm	0,5%			11	11	
R	209	u ,	7,5	kOhm	0,5%			11	11	
R	210211	SWY	1 100	Ohm	20%	513.101	10		27423	Cermet
										Feintrieb "P"
R	212213	Wid	lersta	andsne	etzwe	rk 4538.	.8-9	9849	36 2	x 7,5 kOhm KWH
										Code 3898
R	214	MSV	1 10	kOhm	2%	21.309	TK	50	43052	E: BR 11.310
										TGL 26976
R	215		12,1	k0hm	2%	11		11	11	, ii
R	216	SWI	22	kOhm	20%	513.101	10		27423	Cermet
										Feintrieb "P"
										E:1047 kOhm
R	217	MSV	11,3	kOhm	0,1%	21.309	TK	50	43052	E:BR 11.310
									a. (1-1)	TGL 26976
R	218	. 11	11,7	kOhm	0,1%	11		n	- 11	n .
R	219	n	2,2	MOhm	5 %	23.207	TK	200	36521	
R	220	SWV	100	kOhm	20 %	513.101	0		27423	Cermet
										Feintrieb
	Tag Says								E:2	2k4,7 MOhm
R	221	MSW	1 1,02	2k0hm	0,1%	21.309	TK	25	43052	E:BR 11.310
										TGL 26976
R	222223	. It	4,59	kOhm	11	u .	11		- 11	"
R	224225	- 11	3,32	kOhm	2 %	23.207	TK	200	36521	
R	226	. 11	44,2	kOhm	1 %	11	"		n .	
R	227	- 11	17,8	kOhm	- 11	. 11	**		11	

```
R 228
          " 9.09 kOhm 0.1% 21.309 TK 25 43052 E:BR 11.310
                                              TGL 26976
                                 - 11
           " 909 Ohm "
R 229
           "101 Ohm " " TK 50
R 230
R 231
           " 2,2 MOhm 5 % 23,207 TK 200 36521
R 232...233 " 44,2 k0hm 1 % "
                                 11
C 29' Scheibenkond, EDVU Z-100/80-63 35781 100 nF
                       BDUU N-150-15/5-63 35780
                                                15 rF
C 202
C 203...204 Scheibenkond. wie C 201
                                                100 r.F
                        EDUU N-150-4,7/0,5-63
C 205
                                                4.7 pF
                                         35780
                                               +0,5 pF
                        " N-470-220/5-63 "
                                                220 pF
C 211
C 212 u.215
                            N-150-22/5-63 "
                                                22 pF
C 213 u.214
                             N-150-10/1-63 "
                                                 10 pF
C 216...218
                        wie C 201
                                                100 nF
C 219
                        BDUU N-470-100/5-63 35780 100 pF
                         " N-750-150/5-63 " 150 pF
C 220
D 21
           Diode
                       SAY 30
                                           E:SAY 32,40,42
D 22, 23
                        SA 418
D 24, 25
             11
                        SAM 63
D 26
                        SAM 62
IS 21 Schaltkreis
                       B 082 Dm
                        B 080 Dm
IS 22...24
                                        39058 DIL-Schalter
S 21a
            Kleinschalter KSD 11
                                               1-fach aus
S 215
                       KSD 12
                                               DIL-Schalter
                                               2-fach aus
S 22
         MDS 2/02-06//11/2/11/2/11/2/2/11//13/13 Miniatur-
                                   TGL 32422-2 drehschal-
                                   ter Luckenwalde (rot)
S 23 Kleinschalter KSD 32
                                    TGL 39058 DIL-Schalter
                                               2fach um
```

rechte Steck	karte M 61 D/	, Frontleiterplatte M 61	D/4
		TGL	
R 301	SWV 220 0hm	1 10% 513.1010 27423	Cermet Fein-
			trieb "P"
		2% 21.309 TK 50 43052	
R 303		1% " TK 25 "	
		10% 23.207 TK 200 36521	
R 305 u.309	SWV 100 k0hm	20% 513.1010 27423	Cermet Fein-
			trieb "P"
			E: 220 k0hm
R 307		0,1% 21.309 TK 25 43052	
R 308		10% 23.207 TK 200 36521	
		20% 25.207 8728	The West Co.
R 312 u.315	MSW 3,32 k0hm	2% 23.207 TK 200 36521	E:3,3k0hm 5%
			E:BR 25.207
			TGL 8728
R 313 u.314		10% 25.207 8728	
R 316	" 150 k0hm	20% "	
C 31	a, –,		
. 0 31	Scheibenkond.	EDUU N-150-4,7/0,5-63	+,7 pF
0 32,33,35,36		TGL 35780	
C 34		EDVU Z-100/80-63 35781	
		EDUU N-150-15/5-63 35780	
C. 37		EDUU N-470-82/2-63 "	
c 38	Elko 1/40		E: 82/5
Section of the second	Elko 1/40	7198	1 μF
D 31, 32	Diode	SA 1/02	
2 31, 32	Diode	SA 403	
IS 31	Schaltkreis	B 080 Dm	
IS 32	"	B 083 Dm	
IS 33		B 082 D ³	
SL 3	EFS-SL 1377	33246 103 6720 TGL 29331/	04 (13-2015-2)
	menurativazione del menurativa del constitución de la constitución de la constitución de la constitución de la		- LOTTE

D 41, 43 LED VQA 33 chne Montageeinheit gclb " VQA 23 D 42 grün D 44, 45 " VQA 13 " rot 14.2. Schaltteilliste M 61 K Frontplatte M 61 K TGL D 11 LED VQA 13 mit Fassung D 12 " VQA 23 S 11 Schiebeschalter U 2/2 Simeto Bu 11 HF-Steckdose 22-6 TGL 200-3800 BNC Gestell M 61 K TGL Bu 12, 13 Telefonbuchse 13 mm 61401 St 1 Netzleitung 3x 0,75 mm²; 1,5 m mit Schukostecker Si 1, 2 G-Schmelzeinsatz T 50 0-41571 50 mA träge Sih 1, 2 Sicherungshalter A2 7605/06 Tr 1 Netztransformator By 9 Grundplatine M 61 K/1 TGL SW 100 Ohm 5 % 25.207 8723 R 11 D 13 ... 16 Diode SAY 17 B TGL 29331/03 (29-polig) BL 11 EFS-BL 1377 33247 223 4020 BL 12 " " " " " " Si 11, 12 G-Schmelzeinsatz T 125 0-41571 125 mA träge

T 400

200-3623

Si 13

Sih 11...13 Kontaktfeder B 1

Fortsetzing S. 46

400 mA "

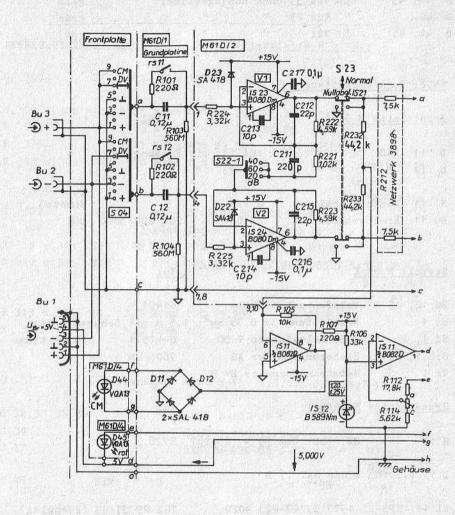
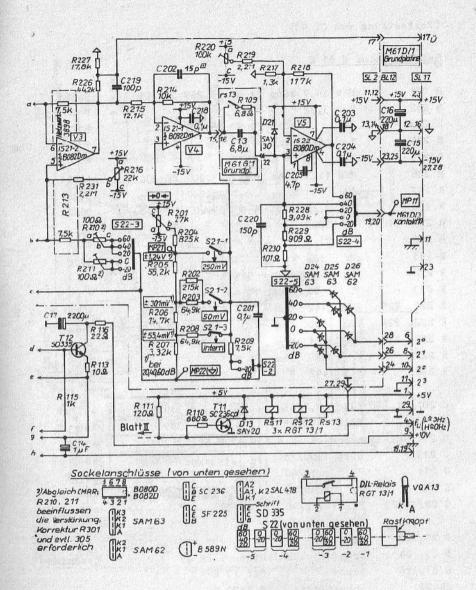


Bild 8: Stromlaufplan des Differenzverstärkers M 61 D - I



Seitenplatine M 61 K							
R 201	MSW 14,7 kOhm 1 % 23.207	TIV 200	26504				
R 202	" 3,32 " " "	IK 200	36521				
R 203	SW 1 MOhm 20 % 25.207		8728				
R 204	" 620 Ohm 5 % "		" E: 680 Ohm				
R 205	" 33 " 5 % "		u doo oun				
R 206	MSW 14,7 kOhm 1 % 23.207	TK 200	36521				
R 207	SW 1 MOhm 20 % 25.207		8728				
R 208		TK 200	36521				
R 209	" 13,3 " " "	n.	u u				
R 210	" 33,2 " " "	n					
R 211	SW 100 " 20 % 25.207		8728				
R 212	" 620 0hm 5 % "						
R 213	" 22 k0hm 10 % "		H				
R 221, 225	MSW 442 Ohm 1 % 23.207	TK 100	36521 E: 2 %				
R 222, 224	SWV 100 Ohm - 20 583.10		34064/01				
R 223, 226	MSW 5,11 kOhm 2 % 23.207		36521				
R 227	" 147 Ohm 1 % "	u					
R 228	" 442 " " " " "	n and	n.				
		TGL					
	Elko 4,7/63	38928	4,7 µF				
	Elko 100/25	38908	100 μF				
	enkond. EDUU N 150-47/5-63	35780	47 pF				
C 213	Elko 1000/25	38908	1000 µF				
C 214	" 10/40	38221	10 µF				
C 221	" 2200/25	38908	2200 µF				
C 222, 223	Elko 470/40	"	470 µF				
D 21, 22	Diode SY 360/05						
D 23, 24	Graetzgleichrichter 1 PM 0	5	Rumänien				
D 27, 28	Diode SAY 17 B						
IS 21	Schaltkreis B 3370 V						
IS 22, 23	Schaltkreis B 3170 V						
IS 24, 25	Schaltkreis B 621 D						
SL 21	EFS-SL 1377 33247 103 4020	TGL 29331/0	3 (29-polig)				

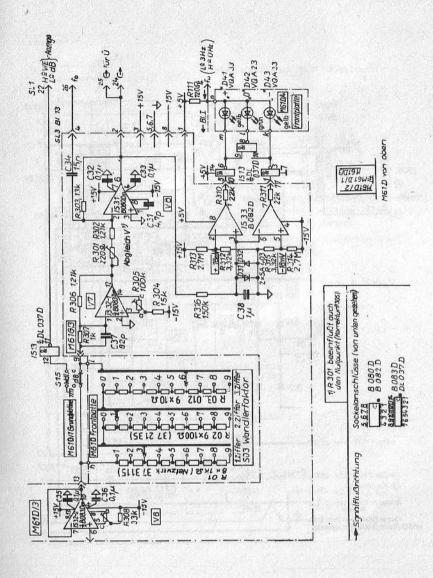


Bild 9: Stromlaufplan des Differenzverstärkers M 61 D - II

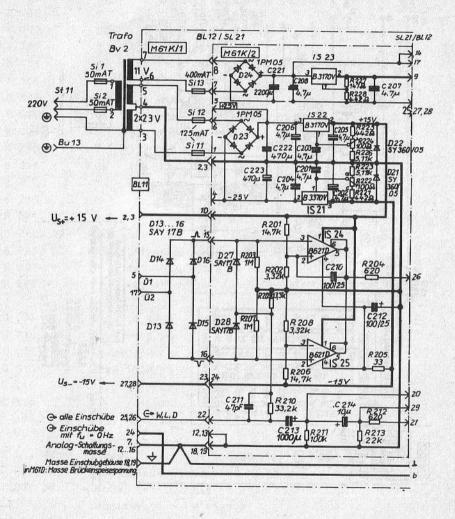


Bild 10: Stromlaufplan des Grundgerätes M 61 K

