

# Fachbereich Elektrotechnik und Informationstechnik

Laborpraktikum Analoge Schaltungstechnik Prof. Dr. Th. Reuter

#### Der Operationsverstärker Eigenschaften und Grundschaltungen

Studiengang: WMT

Datum:

18.10.2011

Set:

5.09

Platz:

2,3

Teilnehmer:

Michael Goldbul, Jangen Doffinger

SA. 20. AA

#### Zielstellung

Ermittlung der statischen Parameter des Operationsverstärkers µA 741

 Untersuchung der Eigenschaften der Grundschaltungen als invertierender und nichtinvertierender Verstärker

# 1. Begriffe und Formelzeichen

Operationsverstärker, Differenzeingangswiderstand, Gleichtakteingangswiderstand, Ausgangswiderstand (mit und ohne Gegenkopplung), Verstärkung, offene Verstärkung, Eingangsruhestrom, Eingangsoffsetstrom, Offsetspannung, Biasstrom, Gleichtaktverstärkung, Gleichtaktunterdrückung, invertierender Verstärker, nichtinvertierender Verstärker, Spannungsfolger

A, AD, CMRR, Uasat, AGL, GI, rD, ra, ra'

# 2. Versuchsvorbereitung

- 2.1. Wiederholen Sie die Vorlesung zu den o.g. Themen. Machen Sie sich mit den in Punkt 1. genannten Begriffen und Formelzeichen vertraut. Wiederholen Sie die Zusammenhänge zwischen den einzelnen Begriffen.
- 2.2. Informieren Sie sich aus Datenblättern über Grenzwerte und typische Kennwerte des Operationsverstärkers (OV) µA 741. Tragen Sie die Werte in das beiliegende Datenblatt ein.
- 2.3. Der Ausgang eines OV reagiert auf Belastung wie ein aktiver Zweipol. Verwenden Sie die Gleichung zur Beschreibung des aktiven Zweipols, um die Berechnung des Ausgangswiderstandes herzuleiten. Entwerfen Sie das Schaltbild zur Ermittlung des Ausgangswiderstandes für einen nicht gegengekoppelten OV. Welche Messungen müssen durchgeführt werden?
- 2.4. Leiten Sie die Gleichung /1/ zur Berechnung des Differenzeingangswiderstandes r<sub>D</sub> aus der Schaltung im Bild 1 unter Berücksichtigung des Innenwiderstandes des Meßgerätes her.
- 2.5. Stellen Sie qualitativ die Funktion U<sub>a</sub>=f(U<sub>e</sub>) des invertierenden und des nichtinvertierenden Verstärkers bei offener Verstärkung dar. In welchen Größenordnungen sind die Eingangs- und Ausgangsspannungen zu erwarten? Ziehen Sie daraus Schlußfolgerungen für die Teilung der Koordinaten eines Koordinatensstemes.

Berechnen Sie überschlagsmäßig aus der Meßschaltung im Bild 3 den Einstellbereich der Spannung U<sub>D</sub>.
Stellen Sie anhand der Skizzen dar, wie sich grafisch die Offsetspannung und die offene Verstärkung

ermitteln lassen.

2.6. Stellen Sie die mathematischen Zusammenhänge dar, mit denen sich die Gleichtaktverstärkung A<sub>GI</sub> und die Gleichtaktunterdrückung |G| (absolut und in dB) aus den Größen U<sub>a</sub> und U<sub>GI</sub> ermitteln lassen. Leiten Sie die Gleichung /4/ her.

Beachten Sie dabei, daß eine Messung von A<sub>GI</sub> bei offener Verstärkung wegen der Offsetspannung nicht möglich ist. Deshalb weist die Schaltung eine Verstärkung auf. Auf Grund der Rückkopplung wird durch das Gleichtaktausgangssignal eine Differenzeingangsspannung gebildet, die wiederum mit verstärkt wird. Dieser Anteil muß bei der Berechnung mit berücksichtigt werden.

2.7. Entwerfen Sie die Schaltbilder des rückgekoppelten invertierenden und des nichtinvertierenden Verstärkers mit OV zur Aufnahme der Funktion Ua=f(Ue). Leiten Sie aus den Schaltungen die Berechnung der Verstärkung A her.

Berechnen Sie für beide Schaltungen die Verstärkungen für R1=1 k $\Omega$  und den Gegenkopplungswiderstand R2=(10 k $\Omega$ ; 51 k $\Omega$ ). Berechnen Sie die erforderlichen Eingangsspannungen, wenn der Ausgangsspannungsbereich -10 V ≤ U<sub>a</sub> ≤ +10 V beträgt. Bereiten Sie auf der Grundlage der berechneten Werte je ein Koordinatensystem auf Millimeterpapier vor.

2.8. Bereiten Sie auf Millimeterpapier ein Diagramm zur Darstellung der Meßwerte vor. Es empfiehlt sich folgende Einteilung der Achsen:

zu Punkt 3.5.

 $\begin{array}{ll} U_{Gi}: & \text{ 0 V} \leq U_{Gi} \leq 7 \text{ V} \\ U_{a}: & \text{ 0 V} \leq U_{a} \leq 1 \text{ V} \end{array}$ 

0,5 V/cm

0,1 V/cm

# Versuchsdurchführung und -auswertung

### 3.1. Ermittlung des Ausgangswiderstandes

Bauen Sie die Schaltung nach Ihrem Entwurf in Punkt 2.3. auf (Betriebsspannung U<sub>b</sub>=±12 V). Legen Sie an den Eingang eine Spannung die garantiert, daß am Ausgang die Sättigungsspannung erreicht wird. Messen und notieren Sie die Ausgangsspannung.

Belasten Sie den Ausgang mit einem Strom von etwa 10 mA. Bestimmen Sie aus der Änderung der Ausgangsspannung den Ausgangswiderstand des OV. Übernehmen Sie den Wert in das Datenblatt.

#### 3.2. Bestimmung des Differenzeingangswiderstandes

Bauen Sie die Schaltung nach Bild 1 auf. Diskutieren Sie den Einfluß des Eingangswiderstandes der Multimeter auf die Gleichung /1/, wenn dieser mit >1 G $\Omega$  angegeben ist? Ermitteln Sie aus den Größen Ue und Un den Differenzeingangswiderstand und nehmen Sie den Wert in das Datenblatt auf.

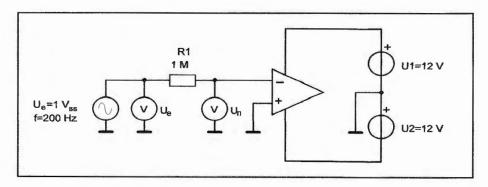


Bild 1: Meßschaltung zur Bestimmung des Differenzeingangswiderstandes

$$r_{D} = \frac{\frac{U_{n}}{U_{e}} * R1}{1 - \frac{U_{n}}{U_{e}} * \left(1 + \frac{R1}{R_{M}}\right)}$$
/1/

#### 3.3. Bestimmung der Eingangsströme

Bauen Sie die Schaltung nach Bild 2 auf. Anstelle der eingezeichneten Schalter verwenden Sie Brücken. Beachten Sie beim Aufbau der Schaltung, daß Sie die Eingangsströme <u>nacheinander</u> bestimmen.

a) Öffnen Sie den Schalter S1 bei geschlossenem Schalter S2 und messen Sie  $\mathbf{U}_a$  Berechnen Sie den Eingangsstrom nach

$$I_{n0} = +\frac{U_a}{R1}$$

 b) Öffnen Sie den Schalter S2 und schließen Sie S1. Berechnen Sie aus der gemessenen Ausgangsspannung den Eingangsstrom nach

$$I_{p0} = -\frac{U_a}{R2} \tag{3}$$

Bestimmen Sie aus den beiden Werten den arithmetischen Mittelwert (den Biasstrom) und den Eingangsoffsetstrom. Tragen Sie die Werte in das Datenblatt ein.

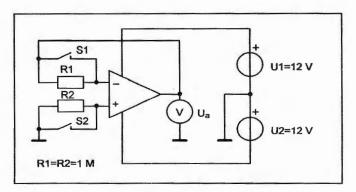


Bild 2: Meßschaltung zur Ermittlung der Eingangsströme

#### 3.4. Bestimmung der offenen Verstärkung und der Offsetspannung

Bauen Sie die Schaltung nach Bild 3 auf. Verwenden Sie den OV 2 und für R2 ein Wendelpotentiometer.

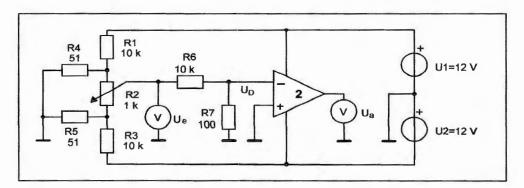


Bild 3: Meßschaltung zur Ermittlung der offenen Verstärkung und der Offsetspannung

Überprüfen Sie zunächst, ob der Umschaltpunkt der Ausgangsspannung im Regelbereich von R2 liegt. Korrigieren Sie andernfalls den Wert von R1 oder R3. Nehmen Sie Meßwerte für die Funktion U<sub>a</sub>=f(U<sub>D</sub>)

für den Bereich  $-U_{asat} \le U_a \le +U_{asat}$  auf. (Hinweis: Beschränken Sie sich auf die Werte für  $U_D$ , bei denen  $U_{asat}$  gerade erreicht bzw. verlassen wird. Wiederholen Sie die Messung mindestens 5 mal und werten Sie die Ergebnisse statistisch aus.) Stellen Sie die Funktion in einem geeigneten Diagramm grafisch dar. Beachten Sie dabei den Spannungsteiler und dehnen Sie gegebenenfalls die Abszisse durch Unterdrückung kleiner Werte. Ermitteln Sie aus der Darstellung die Offsetspannung und die offene Verstärkung. Kennzeichnen Sie die Sättigungsspannungen und übernehmen Sie alle ermittelten Werte in das Datenblatt.

#### 3.5. Gleichtaktunterdrückung

Bauen Sie die Schaltung nach Bild 4 auf. Bestimmen Sie zunächst den Wert, an dem die Ausgangsspannung steil ansteigt.

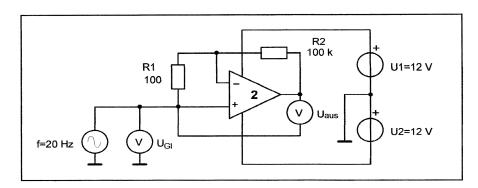


Bild 4: Meßschaltung zur Ermittlung der Gleichtaktunterdrückung

Nehmen Sie Meßwerte der Funktion  $U_{aus}$ = $f(U_{Gl})$  bis zum oben ermittelten Wert auf und stellen Sie die Funktion in dem vorgegebenen Bereich grafisch dar. Ermitteln Sie grafisch

$$A_{GI} = \frac{\Delta U_{aus}}{\Delta U_{GI}} * \frac{A_D}{1000}$$

Berechnen Sie den Absolutwert der Gleichtaktunterdrückung und daraus den Wert in dB. Nehmen Sie die Werte in das Datenblatt auf.

#### 3.6. Rückgekoppelter Operationsverstärker

Bauen Sie die Schaltung des invertierenden Verstärkers nach dem Entwurf aus Punkt 2.7. auf. Stellen Sie die Funktionen  $U_a$ =f( $U_e$ ) für die dort angegebenem Widerstandskombinationen grafisch dar. Die Eingangsgleichspannung erzeugen Sie mit Hilfe eines einstellbaren Spannungsteilers aus den Betriebsspannungen. Ergänzen Sie die Darstellung für die Fälle R2= $\infty$  und R2=0  $\Omega$ . Ermitteln Sie für alle Widerstandskombinationen die tatsächliche Verstärkung und vergleichen Sie die Meßwerte mit den in Punkt 2.7. berechneten Werten. Diskutieren Sie eventuelle Abweichungen.

Untersuchen Sie in der gleichen Art einen nichtinvertierenden Verstärker. Benutzen Sie zur Einstellung der Verstärkung die gleichen Widerstandswerte, wie sie für den invertierenden Verstärker verwendet wurden. Untersuchen Sie auch die Fälle für R2= $\infty$  und R2=0  $\Omega$ . Welcher Sonderfall eines nichtinvertierenden Verstärkers entsteht dabei? Diskutieren Sie die Unterschiede zwischen den Funktionen des invertierenden und des nichtinvertierenden Verstärkers.

ST/OV1/1/20.11.09

Seite 4

# Fachhochschule Jena University of Applied Sciences Jena

# Fachbereich Elektrotechnik und Informationstechnik

Laborpraktikum Analoge Schaltungstechnik Prof. Dr. Th. Reuter

# Der Operationsverstärker µA 741

Datenblatt

Studiengang:

KMT

Datum: 18.10.2011

Set:

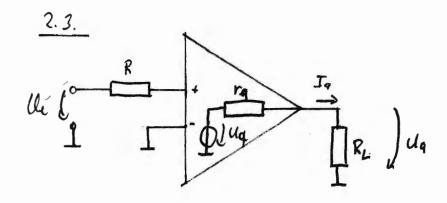
5.09

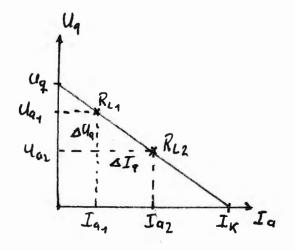
Teilnehmer:

Michael boldbuch; Jargen Döffinger

Supply Voltage	$U_b$	± 22V
Differential Input Voltage	$U_{D}$	± 30V
Input Voltage	$U_e$	± 15V
Internal Power Dissipation	$P_{tot}$	85 m W
Operating Temperature Range	Δ9	-40 his 85 °C
Output Current	l <sub>amax</sub>	± 20 md

		Herstellerangabe	Meßwert
Input Offset Voltage	U <sub>o</sub>	1 mV	45V Zm1
Input Offset Current	l <sub>o</sub>	20 u A	1,3144
Input Bias Current	Bias	80u A	34 n A
Input Resistance	r <sub>e</sub>	2 MJZ	0,3512
Common Mode Rejection Ratio	CMRR	90 dB	41,843
Supply Voltage Rejection Ratio	$\Delta U_o/\Delta U_b$	304V/V	
Output Voltage +	+U <sub>amax</sub>	13 V	
Output Voltage -	-U <sub>amax</sub>	- 13V	
Output Resistance	Γ <sub>a</sub>	75 D	56R
Slew Rate	SR	0,5 V/Ms	
Open loop Gain	$A_D$	200 V/mV	792/2
Open Loop Bandwide	f <sub>gA</sub>	19 Hz	
Gain Bandwide Product	f <sub>T</sub>	1 M Hz	
Power Bandwide	f <sub>PB</sub>	6,1246	





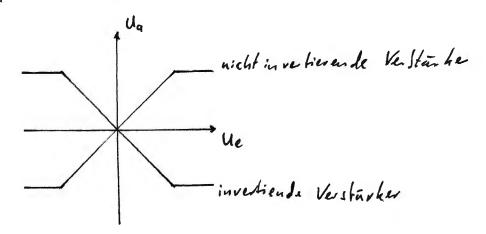
$$r_{q} = \frac{U_{q}}{I_{k}}$$

$$I_{k} = -\frac{\Delta I_{a}}{\Delta U_{a}} + U_{q}$$

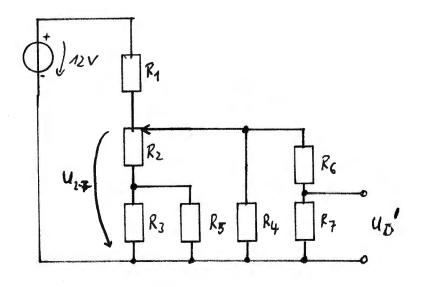
$$r_{q} = \frac{U_{q}}{I_{k}} = \frac{U_{q}}{\frac{\Delta I_{q}}{\Delta U_{q}} \cdot U_{q}} = -\frac{\Delta U_{q}}{\Delta I_{q}}$$

$$r_a = -\frac{\Delta U_a}{\Delta I_a}$$

Prinza Rom



a) Berednung des Up - Einstekberiches wittels Superposition



$$R_{2-7} = \left[ \left( R_3 \parallel R_5 + R_2 \right) \parallel R_4 \right] \parallel \left( R_6 + R_7 \right)$$

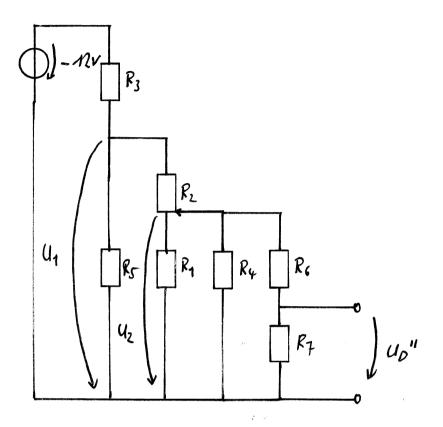
$$R_{2-7} = 48_1 4 + \Omega$$

$$u_{2-7} = \frac{12V \cdot R_{2-7}}{R_1 + R_{2-7}} = \frac{12V \cdot 48,412}{1042 + 48,412}$$

Uz-7 = 57,812mV

$$U_{D}^{1} = \frac{57,812 \text{ mV} \cdot R_{7}}{R_{6} + R_{7}} = \frac{57,812 \text{ mV} \cdot 1000\text{ L}}{104 \text{ L} + 1000\text{ L}}$$

$$U_{D}^{1} = 572 \text{ mV} \quad \text{game!} \quad u_{N} = \frac{u_{N} \cdot \frac{R_{4}}{R_{A} + R_{4}}}{1000} = 609 \text{ mV}$$



$$R_{q} = \left[ \left( R_{6} + R_{7} \right) || R_{4} \right] || R_{1} = 50, 49 \Omega$$

$$R_{b} = R_{a} + R_{2} = 1,05049 k \Omega$$

$$R_{c} = R_{b} || R_{5} = 48,64 \Omega$$

$$U_{1} = \frac{-12 V \cdot R_{c}}{R_{3} + R_{c}} = \frac{-12 V \cdot 48,64 \Omega}{-104 \Omega + 48,64 \Omega}$$

U1 = -58,085 mV

$$U_2 = \frac{U_1 \cdot R_q}{R_b} = \frac{-58,085 \text{ mV} \cdot 50,490}{1,0504960}$$

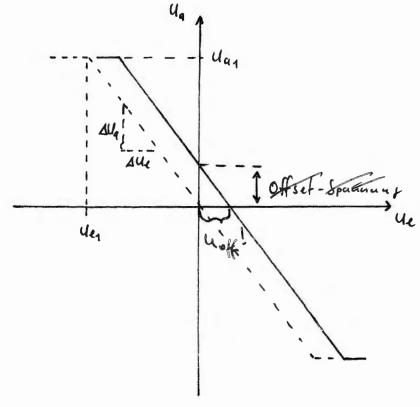
$$U_D'' = \frac{U_2 \cdot R_7}{R_6 + R_7} = \frac{-2,79 \, \text{LmV} \cdot 100 \, \Omega}{104 \, \Omega + 100 \, \Omega}$$

$$U_D'' = -27,643 \, \text{mV} \approx -28 \, \text{mV}$$

Einstellberich -609, V < 4 < 4 609, V

Autgrund de Symmetrie ergilt sich für 40 ein Bereich von ± 544 nV. v

b) Offset-Spanning I offine Vestarhung



2.6

Age = 
$$\frac{U_{\alpha}}{U_{\alpha l}}$$
 |  $G_{\alpha l} = \frac{A_{0}}{A_{\alpha l}} = A_{0} = \frac{AU_{\alpha l}}{AU_{\alpha}} = A_{0} = \frac{U_{\alpha}}{U_{\alpha}}$ 

$$R_{1} = 1000R$$

$$R_{2} = 1000R$$

$$R_{3} = 1000R$$

$$R_{4} = \frac{A_{0}}{U_{\alpha l}} = \frac{A_{0} \cdot U_{\alpha} \cdot U_{0}}{U_{\alpha l}} = \frac{A_{0} \cdot U_{0}}{U_{\alpha l}}$$

$$\frac{U_{0}}{U_{\alpha l}} = \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}} = 0 \quad U_{0} = U_{\alpha l} = \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}} = \frac{100R}{100R + 100R} = \frac{1}{100R}$$

$$A_{1} = \frac{A_{0} \cdot U_{\alpha l}}{AU_{1} \cdot 1000}$$

$$A_{2} = \frac{A_{0} \cdot \Delta U_{\alpha l}}{AU_{2} \cdot 1000}$$

$$A_{3} = \frac{A_{0} \cdot \Delta U_{\alpha l}}{AU_{3} \cdot 1000}$$

$$A_{4} = \frac{A_{0} \cdot \Delta U_{\alpha l}}{AU_{3} \cdot 1000}$$

2.7.

$$A = \frac{Ua}{Ue}$$

$$J_{n}, J_{p} \approx 0$$

$$J_{r} + J_{2} = 0$$

$$\frac{Ue - 0}{R_{r}} + \frac{Ua - 0}{R_{2}} = 0$$

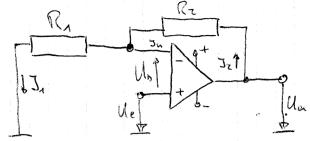
$$\frac{Ue}{R_{r}} = -\frac{Ua}{R_{r}}$$

$$A = \frac{Ua}{Ue} = -\frac{R_{r}}{R_{r}}$$

$$R_1 = 14\Omega \qquad R_2 = 104\Omega$$

$$U_e = U_a \cdot \left(-\frac{R_A}{R_2}\right) = \left(-10V...+10V\right) \cdot \left(-\frac{R_A}{R_2}\right) = \left(-10V...+10V\right) \cdot \left(-\frac{14R}{R_2}\right) = \left(-10V...+10V\right) \cdot \left(-\frac{14R}$$

Nicht mvertärender Verstärker



$$A = \frac{U_a}{U_e}$$

$$U_e = U_b + U_a$$

$$J_n \approx OA$$

$$J_n = J_z = J$$

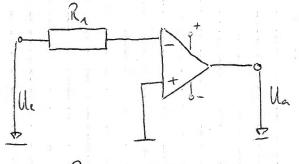
$$U_b \approx OV$$

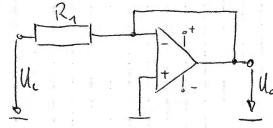
$$U_e = U_{R_n} = JR_n$$

$$U_a = J(R_1 + R_2)$$

$$A = \frac{U_a}{U_e} = \frac{Z(R_1 + R_2)}{ZR_n} = \frac{R_1 + R_2}{R_n}$$

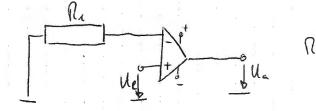
3. 6. Inverturender Verstartes





Rz=on

Nicht investigender Verstartes



$$R_{z} = OR$$

Uc1 = 10,8V J-1 = 10,8 mA

U= = 11,5V

J = 0 A

Γα = ΔUc = 11.5V - 10.9V = 55.56 \$2 = 56 \$2 = Γα

$$R_{n} = 1719$$

$$R_{n} = 16R$$

$$U_{n} = -0.7V$$

$$U_{e} = -1.81mV = -2.7mV$$

$$\frac{U_n \cdot R_A}{U_c \cdot R_A} = \frac{\frac{-0.7V}{-2.7V} \cdot \Lambda \Pi R}{1 - \frac{U_n}{U_c} \cdot \left(\Lambda + \frac{R_A}{R_B}\right)} = \frac{\frac{-0.7V}{-2.7V} \cdot \Lambda}{1 - \frac{-0.7V}{-2.7V} \cdot \Lambda} = \frac{350000 \pi = 0.35 \pi R}{1 - \frac{0.7V}{-2.7V} \cdot \Lambda}$$

Jst Rn > 16 R wird das glid 1+ Rn bei R1=1172 1. D= 1+ 177 = 1,001 =1.

E 1 1 3 1 4		(A.
Ua	Ue	U.
11.5 V	-17,04mV	-0,165 mV
M. 5V	-17,33mV	- 0, 172mV
M.5V	-17,15mV	Vm 0 F 1, 10-
11.5V	-17,38 mV	-0,172mV
11.5V	-17,17 mV	VmOFN,0-
- J. Z V	11,44mV	0,113mV
-3'5N	9,59mV	0,095mV
V5,2-	3,81mV	0,097mV
-2.51	9,04 mV	Vm 020,0
-3.5V	8, 54mV	0,085mV

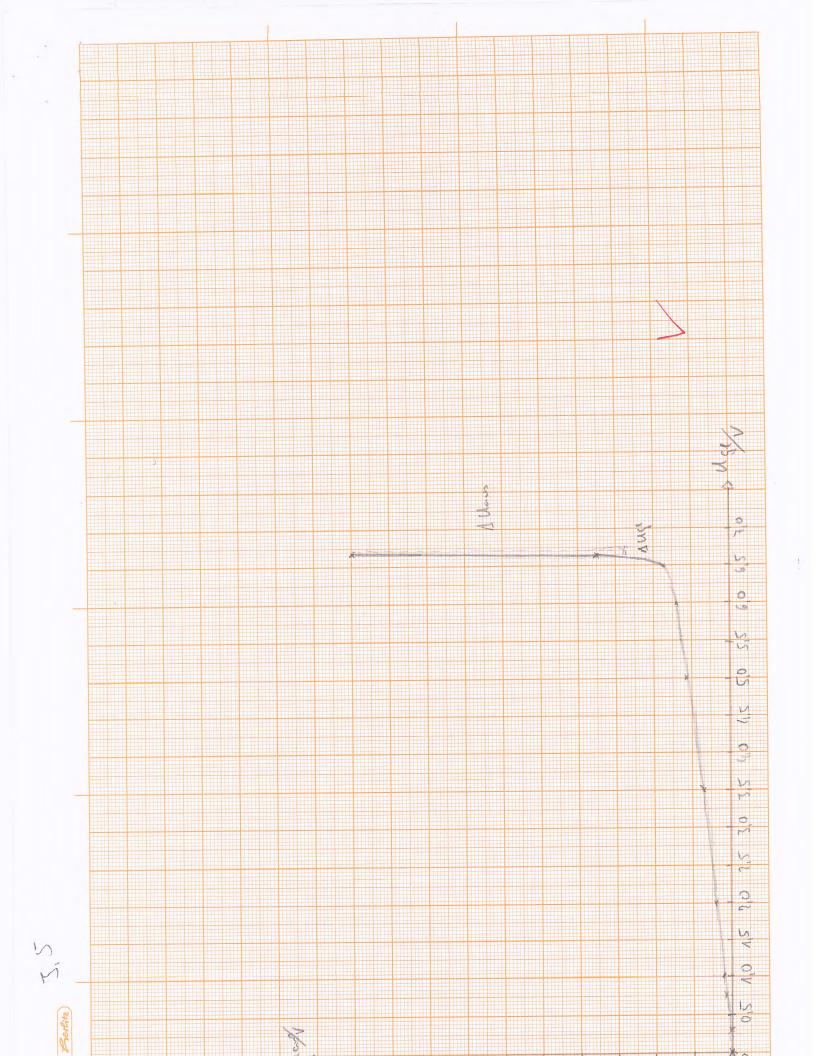
Milliant O. Afferd Ude Attack

11.41.1 0,00 Tank

M

J. S. Whi shalor Andry: Uge = = = 6,73 Vs,

Vais					Uge		
		,			. Ir		
21-1					1V	i	
O mV			1		OV		
OmV	•		,		0,3V		
11.8mV					0,550		
40,8mV		1		1	20		ž.
73,6 mV		1			3.5V		
109,7mV		ż			5V		,
142.3_V		9			GV		
165,5mV					6,5V		
6,4V		1			IV		
3050mV		i	- 1	1	6,6 V	,	•
NV			1	į	6,83V		
	*						



3.6 inv. Versl. Rz = LOUR Ua Ue V95,8-1.31 1.05 V 0,867 V55,8--7,920 -4,50V 6,45V VFSO -2,72V OV 1,260 -0,12V 4.5V -0,45V -0,70V

R2 2 5147

10,76 V

11,38V - 0,525 V

-1,02V -1,15V

10,03V - 0,197V

3, 18 V - 0, 07 8 V

-3,31V 0,044V

-8,04V 0,155V

-9,33V 0,32V

 $R_{\perp} = \infty$ 

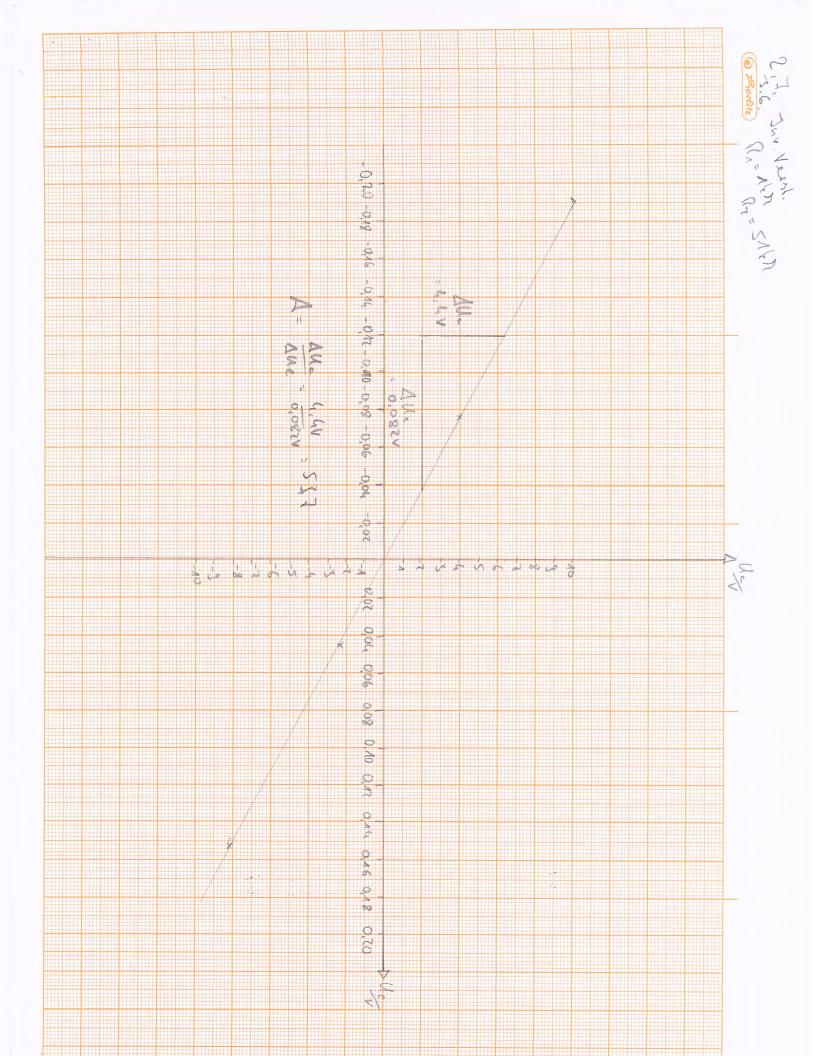
11,52 V - 3,6 mV

9,0V -1,03 mV

0,7V OV

5,0V -4,0mV

11,5V - 2,4 mV



3.6. Nicht Jul.

R2 = 1042

	4 /
ae	Uq
1,12 V	11,3V
11	11,2V
0,82v	3,08V
0,50V	5,57V
0,2 V	2,23V
0 4	OJ
-0,20	-2,280
- 0164V	-7,06V
-1,186 V	-9,32V
4 1 1 1	
Rz= 5142	
Uz	Uq

-0,19V -9,38V -0,1V - 5,3V -0,05V - 2,67V OV OV

0105 Y 3,4 V 0,09) 0. 215

AUL : OLOSSV 300 J. S. M. Sandard. SALA.

R2= 80

ue ua
1,37~V 11,48V
0 V 0 V
- 9,47 m V - 9,3 V

 $R_2 = 0$ 

Ue --------P.83V - 8,82 V - 8,77 (Springers fulge) - 5,00V - 5,000 - 3, 56 V - 3,57V 0 . 0 1 1.050 1,05 V 1.77 1.770 5,45V 5,471 9,45 V 9,750 10,8 V 10,8V

Der sonde fall tvitt bei RL = 0 auf. Hie wicht lie Shalfung als Spannings folger?

> hielitino. Verstarker fellet!

Undershied zwishe milst-mlinvefinede Væsteder Gasklif in der Plase der kong von 1800.

Brim invaficader vertible pired der l die kirkfahres des 180° gebrehter Signals rehadet, dass de Vastible sie aufshanbelt.