## Technische Daten

## 1969

Netzspannungen:
Netzsicherungen:
$110,130,220,240$ Volt $50 / 60 \mathrm{~Hz}$
Netzsicherungen: 4 A träge für 110/130 Volt DIN 41571 2,5 A träge für 220/240 Volt DIN 41571
315 A träge DIN 41571
315 A träge DIN 41571
$4 \times 4$ A träge DIN 41571
Leistungsaufnahme: 250 Watt (entsprechend nach VDE) 180 Watt (bei Nenn-Ausgangsleistung) ca. 25 Watt (ohne Signal)
Netztransformator: 9009-011.01
Silizium-

| transistoren: | 51, davon 8 Endstufen-Leistungstransistoren |
| :--- | :--- |
| Dioden: <br> Silizium- | 14 |
| Zenerdioden: <br> Silizium- | 6 |
| Gleichrichter: | $1 \times \mathrm{B} 80 \mathrm{C} 600$ <br> $2 \times \mathrm{B} 40 \mathrm{C} 3200 / 2200$ <br> Lampen: |
|  | Instrumenten-Beleuchtung je $2 \times 7$ Volt <br> 30 mA, Type-Nr. 2306, Fa. Osram |

Schaltungsaufbau: Dreistufiger, festeingebauter Entzerrer-Vorverstärker für Magnet-Tonabnehmer, umschaltbar als linearer Mikrofon-Vorverstärker.
Neunstufiger Hauptverstärker mit fünffach unterteiltem Klangregelnetzwerk.
Vierstufiger Vortreiber, Gegentakttreiberstufen in Komplementärschaltung mit Silizi-um-Transistoren in allen Stufen, einschl. der Endstufen.
Ausgangsleistung: $2 \times 50$ Watt (Sinus-Daverton) $2 \times 70$ Watt Musikleistung (Music-Power)
Klirrfaktor: $\quad \leqq 0,5 \%$ im Bereich zwischen $40-16000 \mathrm{~Hz}$ bei $2 \times 50 \mathrm{~W}$ an $4 \Omega$ $1000 \mathrm{~Hz} \mathrm{0,1} \mathrm{\%}$ bei $2 \times 50 \mathrm{~W}$ an $4 \Omega$
Leistungsbandbreite:

Intermodulation: $\leqq 0,5 \%$ (bei Vollaussteverung, gemessen nach DIN 45 500, Blatt 6)
Frequenzgang:
Fremdspannungsabstand:

Eingänge:

20 Hz bis $20000 \mathrm{~Hz} \pm 1 \mathrm{~dB}$ durch Taste begrenzt auf $40-12500 \mathrm{~Hz}(-3 \mathrm{~dB})$

Bei 50 mW Ausgangsleistung: -60 dB Bei 50 W Ausgangsleistung:
Bei Eingang Tuner und Tonband: -86 dB Bei Eingang Phono: -60 dB
TA 1: Magnet-dynamischer Tonabnehmer. TA II: Magnet-dynamischer Tonabnehmer oder Kristall-Tonabnehmer umschaltbar. Die Tonabnehmer-Eingänge sind mit Pegelreglern ausgerüstet, die an der Rückfront zugänglich sind. Damit kann die WiedergabeLautstärke so voreingestellt werden, daß die gehörrichtige Lautstärkeregelung (Contour I und II) im optimalen Bereich arbeitet. Empfindlichkeit: 3-7 mV an $47 \mathrm{k} \Omega$, mit Pegelregler einstellbar für Magnet-Tonabnehmer. ca. 250 mV für Kristall-Tonabnehmer. Die Phonoeingänge sind mit einem EntzerrerVorverstärker ausgerüstet. Entzerrung nach Norm mit den Zeitkonstanten 3180 bis 318 $75 \mu \mathrm{sec}$.
Universal:
a) Mikrofone 7 mV an $100 \mathrm{k} \Omega$
b) an besonderer Buchse umschaltbar:

Eingang für Rundfunk- oder zweites Tonbandgerät. Je nach Kontaktbelegung stehen die Empfindlichkeiten 300 mV an $250 \mathrm{k} \boldsymbol{\Omega}$ oder 10 mV an $8.3 \mathrm{k} \boldsymbol{\Omega}$ zur Verfügung.
Tuner: Eingang für alle Tonquellen wie Tuner oder Rundfunkempfänger, Empfindlichkeit 250 mV an $470 \mathrm{k} \Omega$.
Tonband: Eingang für Tonbandwiedergabe

Maximale

## Ausgänge:

## Überlastschutz:

Dämpfungsfaktor:

Klangregler:

Lautstärkeregelung:

## Ubersprechdämpfung:

Stereo/Mono:

Eingangsspannung: Bei Magnet-Tonabnehmer 100 mV , bei Mikrofon 200 mV , bei Kristall-Tonabnehmer 3 V , bei den Eingängen Tuner, Tonband usw. 5 V .
und Aufnahme. Empfindlichkeiten 250 mV an $470 \mathrm{k} \Omega$. Ausgangsspannung für Tonbandaufnahme 0,1 bis 2 mV pro $\mathrm{k} \Omega$ nach DIN 45511. Alle Empfindlichkeits-Angaben gelten für $2 \times 50$ Watt Nennleistung.
a) für jeden Kanal eine Lautsprecher-Buchse nach DIN 41 529. Es können Lautsprecherboxen von $4-16 \Omega$ angeschlossen werden, wobei auch bei $16 \Omega$ Impedanz noch immer genügend Leistung zur Verfügung steht. Nachteile entstehen nicht. Mindestwert, bei dem die elektronischen Sicherungen ansprechen können: $2 \Omega$.
b) Buchse nach neuestem Normvoranschlag auf der Frontplatte zum Anschluß von Stereo-Kopfhörern. Anschließbar sind alle Kopfhörer mit Impedanzen von $15 \Omega$ und mehr. Die Lautsprecher können mit dem Schalter auf der Frontplatte abgeschaltet werden.
c) Buchse an der Rückfront zum Anschluß weiterer Verstärker oder Endverstärker. Ausgang beeinflußbar von allen Reglern. Ausgangsspannung $1,55 \mathrm{~V}$ bei Vollaussteverung an $200 \Omega$.
Einzigartige elektronische Automatik schaltet in allen Fällen von Uberlastungen, also nicht nur bei Kurzschlüssen, den jeweils gestörten Kanal ab. Auch kapazitive oder induktive Uberlast wird von der Automatik sicher "erkannt". Die Endtransistoren sind damit sicher vor Zerstörung geschützt. Zusätzlich ist ein Ubertemperaturschalter eingebaut, der bei Erreichen einer bestirnmten Grenztemperatur den Verstärker ausschaltet. In beiden Fällen wird nach Beendigung der auslösenden Störung das Gerät selbsttätig wieder eingeschaltet.
Infolge des sehr kleinen Innenwiderstandes von $0,2 \Omega$ ergibt sich bei $4 \Omega$ Belastungswiderstand ein Dämpfungsfaktor von 20, was ca. 26 dB entspricht. Damit ist eine sehr hohe elektrische Bedämpfung des Lautsprechers gegen unerwünschte Ausklingvorgänge sichergestellt.
Die Klangregler sind auf folgende Schwerpunktfrequenzen und Regelbereiche eingestellt:
$\begin{array}{lrl}\text { I. } \quad 40 \mathrm{~Hz} \pm 15 \mathrm{~dB} & \text { IV. } 7500 \mathrm{~Hz} \pm 12 \mathrm{~dB} \\ \text { II. } & 200 \mathrm{~Hz} \pm 12 \mathrm{~dB} & \text { V. } 16000 \mathrm{~Hz} \pm 15 \mathrm{~dB}\end{array}$
III. $3000 \mathrm{~Hz} \pm 12 \mathrm{~dB}$

Gleichlauf-Abweichungen des Schiebereglew nicht größer als 2 dB im Regelbereich bis $\mathrm{zu}-50 \mathrm{~dB}$. Gehörrichtige, lautstärkeabhängige Laut/Leise-Entzerrung durch Drucktasten mit gegenseitiger Auslösung.

|  | 100 Hz | 7500 Hz |
| :--- | :--- | :--- |
| Contur I | + ca. 10 dB | + ca. 4 dB |
| Contur II | + ca. 16 dB | + ca. 6 dB |

Regelumfang 10 dB .
Dient zur Hinterbandkontrolle bei Tonbandaufnahme. Nach Drücken der Taste wird die auf Band erfolgte Aufzeichnung hörbar, ohne daß die Aufnahme unterbrochen werden muß. Durch Umschalten ist somit ein direkter Vergleich zwischen den Programmen vor und nach der Aufnahme möglich.

Besser als 40 dB im Bereich zwischen 250 und 10000 Hz .46 dB bei 1000 Hz .
Mittels Drucktaste umschaltbar.

## Allgemeines

Der Hi-Fi-Stereoverstärker „SV 140" ist ein Gerät der Spitzenklasse. Jedes Gerät wird während des Fertigungsprozesses umfangreichen Prüf- und Meßarbeitsgängen unterworfen, um die angegebenen technischen Daten mit Sicherheit garantieren zu können.
Fällt nun so ein Verstärker aus irgend einem Grunde aus, so ist es Aufgabe des Service-Technikers ihn so in Ordnung zu bringen, daß sowohl die Betriebssicherheit als auch die technischen Daten sicher erhalten bleiben.
Im folgenden sollen Hinweise auf die notwendigen Kenntnisse und Einrichtungen für eine fachgerechte Reparatur gegeben werden.
Eine entscheidende Voraussetzung für die Ausführung einer Reparatur (Fehlersuche) ist die genaue Kenntnis über die Funktion eines Verstärkers und seiner einzelnen Stufen. Eine ausführliche Beschreibung des "SV 140" finden Sie in

## „GRUNDIG-Technischen-Informationen"

Heft 3, 1968, Seite 415-422.
Die Grundbegriffe der Hi-Fi-Meßtechnik sollten jedem Techniker geläufig sein. Im Anhang finden Sie eine Zusammenstellung der wichtigsten meßtechnischen Grundbegriffe.

## Reparaturtechnik

## Meßgeräte:

Die Meßgeräteausrüstung eines Reparaturplatzes entspricht weitgehend der Ausstattung für die Verstärker „SV 50" und „SV 40/80". Die in der Aufstellung fett gedruckten Geräte kommen hinzu.

1. Regeltrenntrafo RT5
2. Wattmeter umschaltbar $\mathbf{1 0 0 / 1 0 0 0}$ Watt Fa. Zäres
3. Signalverfolger SV 1/SV 2
4. Universalvoltmeter UV 4
5. Wechselspannungs-Millivoltmeter MV 4
6. Tongenerator TG 20
7. Oszillograph W $2 / 13$ oder G $8 / 13$
8. Strom- und Spannungsmesser Multavi HO oder Elavi HO
9. 2 Abschlußwiderstände $4 \Omega / 50$ Watt eingebaut mit Umschalter und Anschlußklemmen für Meßgeräte (Selbstbau) (siehe Bild 1 und 2).
10. Umschaltbare Anschlußleitung für die Prüfung der verschiedenen Eingänge (siehe Bild 3).
11. Klirrfaktormesser KB 2 oder KB 55



Bild 3
Schaltung der Anschlußwiderstände nach Punkt 10

## Spezielles Werkzeug:

Der Aufbau des Verstärkers nach den modernsten Gesichtspunkten der Druckplatten- und Bausteintechnik erfordert für Reparaturarbeiten einen sogenannten Zinnabsauger (Fa. Ernst Sachs KG Wertheim a. M.). Nur mit diesem Hilfswerkzeug ist es möglich, Bauelemente aus Druckschaltungen und Druckplatten selbst auszubauen ohne die Leiterbahnen auf den Druckplatten zu beschädigen.

## Hinweise für den Chassis-Aus- und Einbau

Die Reihenfolge der einzelnen Arbeitsgänge beim Ausund Einbau sind an einem Gerät nicht einfach zu erkennen. Aus diesem Grunde, und um Zeit zu sparen, folgt nun eine genaue Beschreibung des Aus- und Einbaus eines Chassis aus dem bzw. in das Gehäuse (siehe Ausbauskizze).

## Ausbau:

1. Rückwand entfernen

Die Anordnung der Rückwåndschrauben beachten - es sind 3 verschiedene Schrauben - (metrisches Gewinde und selbstschneidende Gewinde mit 2 verschiedenen Schraubenlängen).
2. Abnehmen der gelochten Bodenplatten

Abschrauben der 4 Kunststoffüße und Lösen der zwei Sechskantblechschrauben in der Mitte der Bodenplatte. Die Kunststoffabdeckleiste bleibt an der Bodenplatte befestigt.
3. Chassis ausbauen

Nach Lösen der sechs Sechskantschrauben auf der Unterseite kann das Chassis nach vorne herausgezogen werden. Wegen der Bezeichnung der Bedienungselemente bleibt die Frontplatte auf dem Chassis montiert.

## Ausbauskizze



## Einbau:

Der Einbau geschieht in der umgekehrten Reihenfolge des Ausbaues. Folgende Punkte müssen beachtet werden:

1. Vor dem Festziehen der Chassisbefestigungsschrauben muß das Chassis ausgemittelt werden (gleiche $Z$ wischenräume zwischen Gehäuseseitenteilen und Frontplatte).
2. Die Rückwand ist ein Teil des Kühlkörpers. Sie muß auf den blanken Flächen der Kühlrippen einwandfrei aufliegen und alle 9 Schrauben sind gut festzuziehen.
Zum Ausmitteln des Chassis und zur Montage der Bodenplatte kann das Gerät dann auf die Rückseite gestellt werden, wenn zwischen die Auflagefläche und dem Kühlkörper ein 1 cm starkes Brettchen $7 \mathrm{~cm} \times 27 \mathrm{~cm}$ gelegt wird. Das Chassis steht fest auf dieser Unterlage, alle Arbeiten auf der Unterseite können gut ausgeführt werden, ohne die Bauelemente auf der Rückseite (Schalter) zu beschädigen.

## Transistoren

Die Betriebssicherheit des „SV 140" wird vorwiegend von der Zuverlässigkeit der verwendeten Transistoren bestimmt.


Selbstverständlich spielen auch alle anderen Bauelemente eine entscheidende Rolle.

Beim Ersatz eines ausgefallenen Transistors ist sorgfältig zu verfahren.
Wenngleich auch die Halbleiterhersteller die Fertigungsstreuungen an Transistoren immer besser "in den Griff" bekommen, ist es doch bei hochwertigen Geräten notwendig, die verwendeten Halbleiter beim Gerätehersteller nochmals zu prüfen und, wenn notwendig, besonders zu selektieren.
Auch die im "SV 140" verwendeten Transistoren wurden auf die geforderten Kennwerte geprüft und selektiert.

Vor der Verwendung irgendwelcher im Handel befindlicher Transistoren wird gewarnt.

Anschließend finden Sie ein Bestückungsschema mit der genauen Typenbezeichnung und den wichtigsten Kennwerten für die einzelnen Stufen. Für die Werkstätten, die nicht in der Lage sind die Kennwerte nachzuprüfen, ist es notwendig, die Transistoren vom ZKD anzufordern.

## Komplementärtreiberstufe und Endstufe

Bezeichnungen ohne Klammer LINKER KANAL
Bezeichnungen in Klammer RECHTER KANAL

| Transistoren | Type | Spezielle Kenndaten |
| :---: | :---: | :---: |
| $\begin{aligned} & \text { T 1; (T 2); T 3; (T 4) } \\ & \text { T5; (T 6); T 7; (T 8) } \end{aligned}$ | 2 N 3055 Fa. RCA oder BD 130 Fa . Siemens | . $U_{\text {CEO }}=60 \mathrm{~V}$ bei $\mathrm{I}_{\mathrm{C}}=1,5 \mathrm{~A} ; \mathrm{T}_{\text {max }}=35^{\circ} \mathrm{C}$ |
| T 509; (T 510) | SJE 213 Fa. Motorola oder <br> T 2086 Fa. Texas Instr. | $\begin{aligned} & \mathrm{U}_{\mathrm{CEO}}=60 \mathrm{~V} \text { bei } \mathrm{I}_{\mathrm{C}}=160 \mathrm{~mA} ; \mathrm{R}_{\mathrm{BE}}=5 \mathrm{k} \Omega ; \\ & \mathrm{Tu}_{\text {max }}=35^{\circ} \mathrm{C} \end{aligned}$ |
| T 511; (T 512) | SJE 212 Fa. Motorola oder <br> T 2084 Fa . Texas Instr. |  |

Verstärkungsgruppen für die Endstufentransistoren 2 N 3055 bzw. BD 130
Statische Stromverstärkung $B=20-70$ bei $\mathrm{I}_{\mathrm{C}}=4 \mathrm{~A}$ und $\mathrm{U}_{\mathrm{CE}} 4 \mathrm{~V}$

| Gruppe | Farbcode | Verstärkungszahl B |  |
| :---: | :--- | :--- | :--- |
| 1 | gold | $20-32$ |  |
| 2 | schwarz | $30-46$ | Die Transistoren sind gepaart |
| 3 | braun | $38-59$ | bei einem Arbeitspunkt |
| 4 | rot | $50-72$ | $\mathrm{I}_{\mathrm{C}}=0,5 \mathrm{~A}$ |
| 5 | orange | $61-91$ | $\mathrm{U}_{\mathrm{CE}}=4 \mathrm{~V}$ |
| 6 | gelb | $77-117$ |  |

Verstärkungsgruppen für die Komplementärtreiberstufen SJE 213 und 212 bzw. T 2086 und T 2084
Das Verstärkungsverhältnis vom PNP zum NPN bzw. NPN - PNP Transistor $\leqq 1,3$

| Gruppe | Farbcode | Verstärkung | passend zu Endstufengruppe |
| :---: | :--- | :--- | :--- |
| 1 | weiß | $40-67$ | 5 und 6 |
| 2 | gelb | $67-139$ | $4 ; 5$ und 6 |
| 3 | rot | $139-200$ | $1 ; 2 ; 3$ und 4 |

Daten mit Sonderbedingungen für den Transistor T 515
T 2087 (SP 8234) Fa. Texas Instruments

1. Kollektor-Emitter-Sperrspannung:

$$
U_{C E R}=100 \mathrm{~V} \quad(70 \mathrm{~V})
$$

Meßbedingung:

$$
\begin{aligned}
& I_{C E R}=30 \mathrm{~mA} \\
& \mathrm{R}_{\mathrm{BE}}=300 \mathrm{Ohm}
\end{aligned}
$$

2. Messung des zweiten Durchbruchs:

Meßbedingungen:
$U_{C E}=80 \mathrm{~V} \quad(70 \mathrm{~V})$
$\mathrm{I}_{\mathrm{C}}=50 \mathrm{~mA}$ (konstant) $(260 \mathrm{~mA})$
$\mathrm{R}_{\mathrm{BE}}=300 \mathrm{Ohm}(300 \mathrm{Ohm})$

Die Meßzeit ist auf $0,5 \mathrm{sec}$. begrenzt.
3. Statische Stromverstärkung:

$$
\mathrm{B}=40-200 \quad(40-200)
$$

Meßbedingung:

$$
\begin{array}{ll}
\mathrm{I}_{\mathrm{CE}}=150 \mathrm{~mA} & (150 \mathrm{~mA}) \\
\mathrm{U}_{\mathrm{CE}}=5 \mathrm{~V} & (4 \mathrm{~V})
\end{array}
$$

Sonderbedingungen für den Transistor $T 507$ ( $T$ 508)
BC 141 D Fa. Siemens

1. $T_{i}=200^{\circ} \mathrm{C}$;
2. Gesamtverlustleistung $\left(T_{G}=25^{\circ} \mathrm{C}\right) \mathrm{P}_{\text {fot }}=5$ Watt

Datenhinweise für die weitere Transistorbestückung:

|  |  | Sonderbedingung |
| :--- | :--- | :--- |
| T303 (T 304) | BC 181 A6 Fa. Texas | $U_{\text {CE }}=60 \mathrm{~V}$ |
| T 305 (T 306) | BC 107 B/6 Fa. Siemens | $U_{\mathrm{CE}}=60 \mathrm{~V}$ |
| T 301 (T 302) | BC 184 C/T Fa. Texas | kleinste Störspan- <br> nung bei sehr tiefen <br> Frequenzen |
| T 401 (T 402) | BC 140/7 Fa. Siemens | gepaart |

Im Grunde genommen ist die systematische Fehlersuche nichts weiter als eine exakte Uberprüfung der Betriebsspannungen sämtlicher Verstärkerstufen.
Das Gleichstromverhalten eines Transistors ist ein Maßstab für seine Eigenschaften als Kleinsignal- oder Großsignalverstärkerstufe.
Ausnahme: Auftreten von Störspannungen in Form von Prasseln und starkem Rauschen.
Daraus ergibt sich, daß in den allermeisten Fällen die exakte Messung der im Schaltbild angegebenen Betriebsgleichspannungen eine Aussage darüber macht, ob ein Transistor in Ordnung ist oder nicht. Hinzu kommt noch, daß bei Ausfall nur eines Kanals der noch intakte Verstärkerkanal für Vergleichsmessungen herangezogen werden kann. Die Methode der Vergleichsmessung beider Kanäle zueinander kann natürlich auch bei der Überprüfung der NF-Spannung (nach Schaltbild) angewandt werden. Sie ist eine entscheidende Erleichterung bei der Fehlersuche in Stereoverstärkern, vor allem bei etwas schwierigen Fehlern. Man sollte sie sich bei Repåraturarbeiten grundsätzlich zunutze machen.

## Reihenfolge der zu überprüfenden Stufen

Die anschließende Reihenfolge ist selbstverständlich nur eine Empfehlung und ändert sich natürlich, wenn ein Fehler durch eine Funktionsprüfung eindeutig bestimmt werden kann.

## 1. Stromversorgungsteil

Bei Arbeiten am Netzteil sind besonders die VDEBestimmungen für Rundfunk- und ähnliche Geräte Nr. VDE-0860 zu beachten. Wenn man sich vor Schaden und Unannehmlichkeiten schützen will, muß man diese Bestimmungen entsprechend ernst neh-
men. Irgendwelche Ånderungen an Leitungen oder Lötstützpunkten die Netzspannungen führen, können die Sicherheit gefährden; im Extremfall ein Menschenleben.
In folgender Aufstellung sind die Leistungsaufnahmen für verschiedene Betriebsarten angegeben.

|  | Unterspannung <br> 198 V 50 Hz | Nennspannung <br> 220 V 50 Hz | Uberspannung <br> 240 V 50 Hz |
| :--- | :---: | :---: | :---: |
| Leerlauf | 21 W | 26 W | 32 W |
| Vollaus- <br> steuerung | 174 W | 200 W | 220 W |

Wie schon mehrfach erwähnt, gilt auch für den SV 140, daß ein Reparaturgerät nicht gleich an die volle Netzspannung ( 220 V ) angeschlossen wird. Uber einen Regeltrenntrafo RT 5 in Verbindung mit dem empfohlenen Wattmeter wird die Betriebsspannung langsam hochgedreht und dabei die Leistungsaufnahme beobachtet. Bei größeren Abweichungen von den in der Aufstellung angegebenen Werten, liegt mit Sicherheit ein Fehler vor.
Beim Wechseln des Netztrafos, der mit nur vier Sechskantschrauben "schwimmend" montiert ist, wird zum Ablöten der Anschlüsse an der Netzspannungswählerplatte empfohlen, dieselbe abzuschrauben. Die Lötstellen sind gut zugänglich und beim Einbau werden nicht Isolationen mit dem Lötkolben verbrannt (VDE-Bestimmungen!).

## 2. Komplementärtreiberstufe und Endstufe

Die hohe Leistung und die damit großen Ströme zwingen zu entsprechender Vorsicht bei Reparaturarbeiten an der Endstufe. Die verwendeten Sili-cium-Leistungstransistoren sind äußert robust und es gehört schon einiges Geschick dazu, sie während der Fehlersuche zu zerstören. Viel eher kann es passieren, daß durch versehentlich verursachte Schlüsse während des Messens Leiterbahnen auf der Druckplatte verbrennen - darum Vorsicht beim Messen von Spannungen und Strömen.
2.1 Ausgangsleistung und Klirfaktor

Normalerweise wird die Ausgangsspannung von $14,1 \mathrm{~V}$ an 4 Ohm bei genau 220 V 50 Hz sicher erreicht. Bei Vergrößerung der Eingangsspannung begrenzt ein einwandfreies Gerät erst ab etwa $14,5-14,8 \mathrm{~V}$ (ca. 55 Watt). Dies ist auch ein Zeichen dafür, daß der Klirrfaktor im Bereich der Endstufe mit sehr großer Wahrscheinlichkeit in Ordnung ist. Liegt ein Fehler vor, ist die erste Begleiterscheinung eine zu kleine Ausgangsspannung.

## Fehlerursache:

a) Der Innenwiderstand der Brückengleichrichter B 40 C 3200/2200 geht auf die Ausgangsleistung $P_{\text {max }}$ ein.
b) Von zwei parallel geschalteten Endstufentransistoren fällt einer aus; der andere Transistor übernimmt einen Teil des Stromes, die maximale Ausgangsleistung wird aber nicht mehr erreicht und der noch funktionsfähige Transistor wird überlastet. Dieser Fehler kann auch auftreten, wenn beim Wechseln eines Endstufentransistors dieser nicht einwandfrei montiert wird. Die Kontaktierung des Kollektors (Gehäuse) erfolgt über die rechte Befestigungsschraube auf eine verzinnte Stahlklammer, die sauber auf der Leiterbahn der Endtransistorendruckplatte anliegen muß.
(Man beachte, daß die zweite Befestigungsschraube des Endstufentransistors isoliert zu montieren ist!) Auf dem Foto sind die rechten Schrauben mit Zahnscheiben und die linken Schrauben mit Isolierscheiben gut zu erkennen.

2.1.1 Einstellen des Ruhestroms und der Symmetrie
a) Die am Spannungswähler eingestellte Spannung muß exakt stimmen.
b) Sicherung Si 4 die zu $T_{1}$ und $T_{3}\left(T_{2}\right.$ und $T_{4}$ ) führt, herausnehmen und an das Sicherungselement Multavi "60" mA-Bereich anschließen. Mit dem Regler R 569 (R570) wird der Strom auf $50 \mathrm{~mA} \pm$ $5 \%$ eingestellt. Multavi abklemmen und Sicherung wieder einsetzen.

Prinzipschaltung zur Einstellung des Ruhestroms und der Symmetrie (Bild 7).

c) Direkt an die Lautsprecherbuchsen bzw. an die Meßausgänge des Abschlußkästchens nach Abb. 2 ist ein Instrument mit Nullpunktmitte (RV 20, UV 4) anzuschließen. Die Belastungswiderstände selbst sind abzuschalten. Der Regler R 557 (R 558) muß so eingesteilt werden, daß an den Ausgängen keine Gleichspannung steht (Nullabgleich des Voltmeters mit Nullpunktmitte).

### 2.1.2 Klirrfaktorminimum

Von einem Tongenerator TG 20 wird über die Anschlußleitung nach Abb. 3 in den Tunereingang eine Frequenz von 1 kHz eingespeist. Die Klangregler des SV 140 stehen in Stellung "Mitte" (Frequenzgang linear) und der Lautstärkeregler ist "auf".


Messung des Klirrfaktors und der Ausgangsleistung eines SV 140.

Am TG 20 wird nun der Ausgangsspannungsregler so weit aufgedreht ( 500 mV -Bereich), bis an den mit 4 Ohm abgeschlossenen Ausgängen 14,1 Volt stehen. Die Klirrfaktormeßbrücke KB 55 mit einem Millivoltmeter MV 4 ist auf Klirrfaktormessung zu schalten und einzustellen. Anschließend ist der Regler R 565 ( R 566 ) auf kleinsten Klirffaktor einzustellen.
Daß für solche Messungen ein sauberer, übersichtlicher Meßplatz ohne Erdschleifen und Brummeinstreuung Voraussetzung ist, wurde schon sehr oft erwähnt.
Ein Beschreibung der Klirrfaktormeßbrücke KB 55 finden Sie in "GRUNDIG Technische Informationen" Heft 3, 1967, Seite 226.

### 2.2 Uberprüfen der thermischen Stabilität

Nach Einstellen des Ruhestroms, der Symmetrie und des Klirrfaktorminimums erfolgt die Uberprüfung der thermischen Stabilität auf einfache Weise: Der "kalte" Verstärker (der Kühlkörper darf nicht durch längeren Vollastbetrieb aufgeheizt sein) wird über das Wattmeter angeschlossen und die Leerlaufleistungsaufnahme gemessen.
Anschließend wird der Verstärker auf beiden Kanälen voll ausgesteuert ( $14,1 \mathrm{~V}$ an 4 Ohm ). Nach $2-5$ Minuten wird der Lautstärkeregler auf ",0" zurückgedreht und die Leerlaufleistungsaufnahme nochmals gemessen. Gegenüber der ersten Messung darf sich der Meßwert praktisch nicht ändern.

## 3. Endstufenplatte

Der 4stufige gleichspannungsgekoppelte Verstärker (T 501, T 502, T 505, T 507, (T 502, T 504, T 506, T 508)) stellt wegen seiner noch hinzukommenden mehrfachen Gegenkopplungswege dem Techniker keine einfache Aufgabe bei der Fehlersuche. Bei Ausfall nur eines Verstärkerkanals wird auf die schon erwähnte Vergleichsmessung sowohl statisch als auch dynamisch mit dem Oszillographen verwiesen. Die Spannungen sind genau zu messen. In besonders schwierigen Fällen kann durch einseitiges Ablöten von $R 515$ ( $R$ 516) der Verstärker in 2 Zweiergruppen zerlegt werden um so wiederum durch Vergleichsmessung den Fehler lokalisieren zu können. In den meisten Fällen wird es sich entweder um Elkos oder Transistoren, viel weniger um Widerstände als Störursache handeln.

## 4. Vorverstärkerplatte

Die Vorverstärkerplatte enthält drei 3stufige Verstärkerbausteine 7302-123, Impedanzwandlerstufen, Verstärkerbaustein für die Aussteuerungsanzeige 7302-124, den Klangreglerbaustein mit Lautstärkeregler und sämtliche Drucktastenschalter.

### 4.1 Drucktastenaggregat

Bei Schäden am Drucktastenaggregat finden Sie eine genaue Beschreibung über Aus- und Einbau sowie Wechseln von Kontakten im „GRUNDIG Reparaturhelfer" für Kammertasten verschiedener Fabrikate von 1968.
Das Drucktastenaggregat für die Eingangsbuchsen enthält zusätzlich 1 Stummschalter/Kanal zur Störgeräuschunterdrückung beim Umschalten. Die Rückstellkraft der beiden Federkontakte dient der Funktion der Sperrschiene. Bei Arbeiten am Drucktastenaggregat sind die Stummschalter besonders zu überprüfen. Der Abstand der Schaltkontakte ist auf $0,2 \mathrm{~mm}$ zu justieren. Im Foto sind die beiden Stummschalter zwischen den Kontaktleisten gut zu erkennen (Bild 9).

4.2 Aussteuerungsanzeige und Verstärker 7302-124

Bild 9
Zur Fehlersuche an der Aussteuerungsanzeige wird folgender Weg vorgeschlagen:
Man überprüfe zuerst die am Instrument anliegende Spannung bei Vollaussteuerung. Fehlt diese Gleichspannung, stelle man fest, ob die Tonfrequenz an der Primär- und Sekundärwicklung des Übertragers vorhanden ist. Wird nun aufgrund dieser beiden Messungen festgestellt, daß der Fehler innerhalb des Anzeigeverstärkerbausteins liegt, ist der Ausbau desselben (Zinnabsauger verwenden, um die Lötbahnen nicht zu beschädigen) und der Umtausch gegen einen vorgeprüften funktionsfähigen Verstärker beim ZKD zu empfehlen.


Anliegende Spannungen bei Vollaussteuerung mit 1 kHz .
Nach Einbau des intakten Bausteins ist die Instrumenteneichung durchzuführen.
a) Ohne Signal ist das Anzeigeinstrument mit dem Regler R 417 ( R 418 ) auf - 40 dB einzustellen.
b) Gerät voll aussteuern ( $14,1 \mathrm{~V}$ an 4 Ohm ) und mit Regler R 413 ( R 414 ) 0 dB einstellen. Beide Einstellungen sind zu wiederholen, da sie nicht ganz unabhängig voneinander sind.
4.3 Verstärkerbaustein 7302-123

Für diesen Baustein gilt dasselbe wie für den vorhergehenden Baustein 7302-124. Wenn aufgrund der Messungen der Betriebs- und Signadspannungen an den Lötanschlüssen festgestellt wird, daß ein Fehler innerhalb des Bausteins vorliegt, ist dieser auszubauen und im ZKD gegen einen funktionsfähigen umzutauschen.
4.4 Klangregelbaustein 7302-117

Nach Abnehmen des Chassis-Vorderteils (Lösen sämtlicher Schrauben auf der Frontseite und je 2 Schrauben an den Seitenteilen) sind sämtliche Bauelemente so gut zugänglich (siehe Bild 11), daß die Fehlersuche und das Wechseln von Teilen keine Schwierigkeit bereitet. Beim Zusammenbau darf die Abschirmkappe auf den Schalenkernspulen keinesfalls vergessen werden, da sonst Brummeinstreuungen den Störabstand wesentlich verschlechtern können.

## 5. Allgemeines

5.1 Der Thermoschalter 9622-877 ist auf eine Schalttemperatur von $85 \pm 7^{\circ} \mathrm{C}$ eingestellt. Er sollte nur nachgestellt werden, wenn eine Möglichkeit zur exakten Temperaturmessung gegeben ist. Um an ihm arbeiten zu können, muß erst die Endtransistorplatte hinter den Elkos ( $15000 \mu \mathrm{~F}$ ) ausgebaut werden.
5.2 Eine gute Zugänglichkeit der Eingangsbuchsen und Eingangsumschalter ist nach Abmontieren der kpl. Buchsenleiste (7 Schrauben) gegeben (siehe Bild 6).
5.3 Die Ursache beim Auftreten von Störspannungen (Rauschen und Prasseln) muß nicht immer an Transistoren zu suchen sein. Vielmehr können auch Elkos und Tantalelkos die Störung hervorrufen.
Daz. Z. verschiedene Codes zur Kennzeichnung der Tantalkondensatoren benutzt werden, soll zum Schluß noch eine Zusammenstellung der gebräuchlichen Codes gegeben werden.

1. Tantalkondensatoren von SEL, alter Code:

| Nenngleichspannung |  | Kapazität |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | Farbe | 1. Ring | 2. Ring | Kuppe |
| Farbe | Spannung |  | 1. Ziffer | 2. Ziffer | Multiplikator |
| weiß gelb schwarz grün blau grau orange | 3 V | braun | 1 | 1 | $\times 10 \mu \mathrm{~F}$ |
|  | 6 V | rot | 2 | 2 |  |
|  | 10 V | orange | 3 | 3 |  |
|  | 15 V | gelb | 4 | 4 |  |
|  | 20 V | grün | 5 | 5 |  |
|  | 25 V | blau | 6 | 6 |  |
|  | 30 V | violett | 7 | 7 |  |
|  |  | grau | 8 | 8 | $\times 0,01 \mu \mathrm{~F}$ |
|  |  | weiß | 9 |  | $\times 0,1 \mu \mathrm{~F}$ |
|  |  | schwarz |  |  | $\times 1 \mu \mathrm{~F}$ |



## 2. Tantalkondensatoren von SEL, neuer Code:

| Nenngleichspannung |  | Kapazität |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | Farbe | Kuppe | Ring | Punkt |
| Farbe | Spannung |  | 1. Ziffer | 2. Ziffer | Multiplikator |
| weiß | 3 V | schwarz | 0 | 0 | $\times 1$ |
| gelb | 6,3V | braun | 1 | 1 | $\times 10$ |
| schwarz | 10 V | rot | 2 | 2 | $\times 100$ |
| grün | 16 V | orange | 3 | 3 |  |
| blau | 20 V | gelb | 4 | 4 |  |
| grau | 25 V | grün | 5 | 5 |  |
| orange | 35 V | blau | 6 | 6 |  |
|  |  | violett | 7 | 7 |  |
|  |  | grau | 8 | 8 | $\times 0,01$ |
|  |  | weiß | 9 | 9 | $\times 0,1$ |



## 3. Tantalkondensatoren von der Fa. Roederstein

| Nenngleichspannung <br> 3. Strich |  | Kapazität |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | Farbe | 1. Strich | 2. Strich | Farbpunkt |
| Farbe | Spannung |  | 1. Ziffer | 2. Ziffer | Multiplikator |
| weiß | 3 V | braun | 1 | 1 | $\times 10$ |
| gelb | 6,3 V | rot | 2 | 2 |  |
| schwarz | 10 V | orange | 3 | 3 |  |
| grün | 16 V | gelb | 4 | 4 |  |
| blau | 20 V | grün | 5 | 5 |  |
| grau | 25 V | blau | 6 | 6 |  |
| rosa | 35 V | violett | 7 | 7 |  |
|  |  | grau | 8 | 8 | $\times 0,01$ |
|  |  | weiß | 9 | 9 | $\times 0,1$ |
|  |  | schwarz | 0 | 0 | $\times 1$ |

4. Kennzeichnungsschlïssel für Tantalkondensatoren mit Sondercode (Frankreich)

| Spannung (V) |  | Kapazität ( $\mu \mathrm{F}$ ) |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Farbe | Spannungsreihe | Farbe | 1. Kennziffer | 2. Kennziffer | Multiplikator |
| gelb <br> blau <br> braun <br> grün <br> rot <br> weiß | $\begin{array}{r} 4 \\ 6 \\ 10 \\ 16 \\ 25 \\ 40 \end{array}$ | braun <br> rot <br> orange <br> gelb <br> grün <br> blau <br> violett <br> grau <br> weiß <br> schwarz <br> silber | $\begin{aligned} & 1 \\ & 2 \\ & 3 \\ & 4 \\ & 5 \\ & 6 \\ & 7 \\ & 8 \\ & 9 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1 \\ & 2 \\ & 3 \\ & 4 \\ & 5 \\ & 6 \\ & 7 \\ & 8 \\ & 9 \end{aligned}$ | $\times 10$ $\begin{aligned} & \times 0,1 \\ & \times 1 \\ & \times 100 \end{aligned}$ |

Fa. SEL



Kontaktbelegung SV 140

| Kontakte an der Anschlußbuchse nach DIN 41524 | LK = Linker Kanal |
| :---: | :---: |
|  | RK = Rechter Kanal |
|  | $\mathrm{M}=$ Masse |


| Eingang | Anschlüsse | Empfindlichkeit für Vollaussteuerung | Impedanz | max. <br> Eingangsspannung | Besonderheiten |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| TAI | $\begin{aligned} & \text { LK: } 3 \\ & \text { RK: } 5 \\ & \text { M: } \end{aligned}$ | 5 mV | $=47 \mathrm{k} \Omega$ | 100 mV | Nur für magnetdynamische Tonabnehmer |
| TA II | $\begin{aligned} & \text { LK: } 3 \\ & \text { RK: } 5 \\ & \text { M: } 2 \end{aligned}$ | Magnet-TA: 5 mV <br> Kristall-TA: 250 mV | $=47 \mathrm{k} \Omega$ <br> $1 M \Omega$ <br> (Vergleichswert) | $\begin{aligned} & 100 \mathrm{mV} \\ & 3 \mathrm{~V} \end{aligned}$ | Umschaltbar fïr alle magnetdynamischen und KristallTonabnehmer |
| Mic. <br> Tuner/TB/ <br> Kristall- <br> TA/ | LK: 1 <br> RK: 4 <br> M: 2 <br> LK: 3 <br> RK: 5 <br> M: 2 <br> LK: 1 <br> RK: 4 | $7,5 \mathrm{mV}$ $300 \mathrm{mV}$ $10 \mathrm{mV}$ | $\begin{aligned} & 100 \mathrm{k} \Omega \\ & 250 \mathrm{k} \Omega \\ & 8,3 \mathrm{k} \Omega \end{aligned}$ | 200 mV <br> 5 V <br> 150 mV | Diese beiden Eingangsbuchsen sind wahlweise schaltbar |
| Tuner | $\begin{aligned} & \mathrm{LK}: 3 \\ & \mathrm{RK}: 5 \\ & \mathrm{M}: 2 \end{aligned}$ | 250 mV | $470 \mathrm{k} \Omega$ | 5 V | Eingang für Rundfunk-Tuner (z. B. RT 40 und RT 100) und Rundfunkempfänger, sofern die Ausgangsspannung der Eingangsspannung angepaßt ist |
| TB | Wiedergabe: <br> LK: 3 <br> RK: 5 <br> M: 2 <br> Aufnahme: <br> LK: 1 <br> RK: 4 <br> M: 2 | 250 mV | $470 \mathrm{k} \Omega$ | 5 V | Für alle TB-Geräte geeignet, zu hohe Ausgangsspannung muß durch Spannungsteiler oder Pegelregler angepaßt werden |
| Output | $\begin{aligned} & \mathrm{LK}: 3 \\ & \mathrm{RK}: 5 \\ & \mathrm{M}: 2 \end{aligned}$ | $1,55 \mathrm{~V}$ | $200 \Omega$ |  | Zum Anschluß weiterer Verstärker oder Endstufen. Der Ausgang wird von allen Reglern beeinflußt. |



Chassis - Rückansicht REAR VIEW of CHASSIS VUE ARRIERE DU CHASSIS

(13,7v






FROM NUMBER OF PIECES 12700 C 147, C 148 NOT $1,5 \mathrm{nF}$ BUT 1 nF DES LE NOMBRE DES PIECES 12700 C 147, C 148 PAS $1,5 \mathrm{nF}$ MAIS 1 nF





 $\rightarrow \longrightarrow$




Endtransistorplatten,
af die Lötseite gesehen
OUTPUT TRANSISTORS BOARDS, solder side view

PLAQUES DE TRANSISTORS
dE SORTIE, VUE COTE SOUDURES
Verstärkerplatte III
auf die Lötseite gesehen
AMPLIFIER BOARD III, SOLDER SIDE

29,7v



Verstärkerplatte
auf die Lötseite gesehen
AMPLIFIER BOARD I, SOLDER SIDE






Instrumentenplatte, auf die Lötseite gesehen

INSTRUMENT BOARD, SOLDER SIDE
PLATINE DES INSTRUMENTS, vUE COTE SOUDURES


Ausführung bis Stückzahl 12700
VALABLE UP TO 12700 (NUMBER OF PIECES) VALABLE JUSQU'AU NOMBRE DES PIECES 12700


## Gleichrichterplatte,

 auf die Lötseite gesehenRECTIFIER BOARD, SOLDER SIDE
PLATINE DES REDRESSEURS, vUe COTE SOUDURES


Ausführung bis Stückzahl 12700
Valable up to 12700 (number of pieces) Valable jusqu'au nombre des pieces 12700



Aus technischen Gründen wurden ab Stückzahl 12700 die Bodenplatten von antimagnetischem auf magnetisches Material umgestellt. Achtung: Bei Reparaturen Bodenplatten nicht vertauschen.
BECAUSE OF TECHNICAL REASONS THE BASE COVER IS MADE OF MAGNETIC INSTEAD OF ANTIMAGNETIC MATERIAL BEGINNING WITH NUMBER OF PIECES 12700.

EN CONSIDERATION DE CAUSES TECHNIQUES, LE PANNEAU DE FOND EST PRODUIT DE MATIERE MAGNETIQUE AU LIEU DE MATIERE ANTIMAGNETIQUE, EN COMMENCEANT AVEC LE NOMBRE DES PIECES 12700.
Buchsenplatte, auf die Lơtselte gesehen
PLATINE DES PRISES DE RACCORDEMENT, vUE COTE SOUDURES

