

Schaltungstechnik und, besonders, Konstruktion kommerzieller Emzfänger weichen nicht unerheblich von denen der Kundfunkemplänger ab, Das kann nicht weiter wundernehmen, wenn man die sehr unterschiedliche Autgabenstelfung bei ersteren in Rechnung stellt. Der kommerzielle Emptänger hat auf alle Fälle betriebssicheren Empfang auch über längere Zeitrāume zu gewährleisten. Dabei sind die Empfangsbedingungen giösstenteils ganz anders geartet als beim Rundfunkempfänger. Der kommerzielle Empfänger wird wohl stets an einem Empfangsort betrieben, der praktisch frei von irgendwelchen Störungen durch elektrische Geräte und Anlagen ist. Man kann ihn also viel weiter „ausfahren" als einen Rundfunkempfänger. Sieht man einmal von den atmosphärischen Störungen $a b$, so wird die Empfindlichkeit in erster Linie durch das Rauschen des Gerätes bestimmt, das man also möglichst niedrig zu halten bestrebt ist. Die Selektivität, und zwar sowohl frequenzbenachbarten als in der Frequenz weiter entfernten Sendern gegenüber, muss hohe Werte haben, um auch unter schwierigen Bedingungen Betriebssicherheit zu gewährleisten. Rein konstruktiv ist ausserordentlich stabiler Aufbau, beste Abschirmung und Tropenfestigkeit sowie gute Bedienbarkeit, ferner leichte Ueberwachung und Wartung zu fordern. Da für gewöhnlich der kommerzielle Empfänger an einer günstig ausgewählten Antenne arbeitet, muss die Möglichkeit, den Empfängereingang auf sie abzugleichen, vorgesehen sein.
Ein gutes Beispiel eines modernen Kurzwellensuperhets dieser Art ist der Elfröhren-Empfänger „Schwabenland". Der Frequenzbereich zwischen 1,5 und 25 MHz ist in acht Einzelbereiche unterteilt, von denen der kleinste $1,5 \ldots 2,1 \mathrm{MHz}$, der ğ́össte $17,2 \ldots 25 \mathrm{MHz}$ umfasst, so dass also im ungünstigsten Fall $7,8 \mathrm{MHz}$ auf die Skala entfallen. Die Ablesegenauigkeit beträgt auch dann noch $10 \mathrm{kHz} / \mathrm{mm}$ Skalenweg, reicht also auch für hohe Ansprüche aus. Die Empfindlichkeit für ungedämpfte Telegraphie (A 1) beträgt etwa $0,2 \mu \mathrm{~V}$ für eine Ausgangsspannung von 1 V an $5 \mathrm{k} \Omega$ für kleine Bandbreite und $0,5 \mu \mathrm{~V}$ für grosse Bandbreite. Für Telephonie ist die Empfindlichkeit $1 / 3$ bis $^{1 / 3}$ der obigen Werte. Der innere Empfängerstörpegel beträgt bei den oben angegebenen Empfindlichkeitswerten $0,3 \mathrm{~V}$ am Empfänger-

## LORENZ-SCHWABENLAND

ausgang, sofern der hochohmige Antennenanschluss verwendet wird. Die Selektivität ist $1: 1000$ bei $0,1 \ldots 0,5 \%$ Frequenzabstand, ie nach Frequenzbereich, die Bandbreite ist zwischen 200 und 5000 Hz stetig regelbar. Die Wahl einer hohen Zwischenfrequenz ( $1,24 \mathrm{MHz}$ ) sichett eine gute Spiegelfrequenzsicherheit bei den verwendeten 3 Vorkreisen. Sie beträgt für die ungünstigste Frequenz noch mehr als 1:10000, die Durchschlagsfestigkeit gegen die Zwischenfrequenz ist mindestens $1: 100000$. Die Emplindlichkeits- und Irennschärfemessungen beziehen sich auf einen Messsenderausgang von $150 \Omega$.

Am Empfängereingang ist ein Ueberspannungsschutz (Glummlampe Osram 1E 30) angebracht, so dass eine Eingangsspannung bis zu 200 V zulässig ist und der Emptänger auch bei Nachbatschaft eines starken Senders betriebssicher ist. Der Eingang ist wahlweise tür Anschluss einer Antenne-von $100 \ldots 700 \mathrm{~cm}$ Kapazität oder niederohmig, für Anschluss eines Antennenkabels mit $150 \Omega$ Wellenwiderstand dimensioniert, Die automatische Lautstärkeregelung, die abschaltbar ist, regelt $1: 10^{\circ}$, bei Handregelung ist der Bereich 1:107. Bei automatischer Regelung kann ausserdem die Störhöhe 1:200 variiett werden. Das Gerāt ist für W/echselstromnetzanschluss ausgelegt, die Leistungsaufnahme beträgt ca. 33 V A bei 220 V .

In der Schaltung des Geräts fällt die sorgfältige Abschirmung aller Stufen gegeneinander und sogar teilweise gegen die Röhren sowie die in allen Kreisen liegenden Sperren auf. Die Heizkreise sind gleichfalls durch Doppeldrosseln und Kondensatoren gegeneinander entkoppelt. Interessant ist ferner die Verwendung nur eines einzigen Röhrentyps, der R V 12 P 2000, in allen Stufen des Gerätes. Das hat den Vorteil, dass man nur einen einzigen Röhrentyp für den Ersatz bereitzuhalten braucht. Die auf zwei Vorstufen folgende Mischröhre arbeitet in additiver Mischschaltung mit Einkopplung der Oszillatorspannung aufs erste Gitter. Durch die Verwendung der zwei Vorstufen und eines Penthodenmischers konnte der Rauschpegel sehr niedrig gehalten werden.
Das Quarzbandfilter zwischen Mischröhre und erster ZF-Röhre hat induktiv abstimmbare Ein- und Ausgangskreise für die Bandbreitenregelung. Auf die drei, untereinander mit Zweikreisbandfiltern gekoppelten ZF-Stufen folgt, transformatorisch angekoppelt, das Diodenpaar für Demodulation und Regelspannungserzeugung und dann eine NF-

Stufe mit HF-Ausgangssieb, Der ZFUeberlagerer ist quarzgesteuert $(1,241$ MHz ). Im Netzteil wird ein Trockengleichrichter, eine doppelte Siebkette und ein Stabilisator StV 150,20 für die Stabilisierung der Betriebsspannungen der beiden Oszillatorröhren verwendet, Ein Messfeld gestattet die Messung der Heizspannung, der Anodenspannungen und -ströme und Abstimmanzeige durch Umschaltung. Für Eichzwecke kann die am ZF-Oszillator auftretende ZF-Spannung über kleine Kondensatoren an die Anode der ersten HF-Röhre gegeben werden. Die Spulensätze nebst Trimmern usw, sind in einer Trommelanordnung untergebracht. Durch Drehen der Trommel wird jeweils ein Kontaktsatz gesteuert, der den Kopfhörer kurzschliesst und die Anodenspannungen abschaltet, so dass Krachgerâusche vermieden werden.

Wie das Foto zeigt, sind oben unter einer Klappe die Vortöhren, die Mischröhre und die HF-Oszillatorröhre zugänglich, darunter liegen die beiden Antennenanschlüsse, dann folgen die drei Zwischenfrequenzröhren und unten die NF-Röhre, die beiden als Dioden arbeitenden Röhren und die ZF-Oszillatorröhre. Unten links ist der Netzstecker, daneben der Erdanschluss und die Anschlüsse für $600 \Omega$ - bzw. $4 \mathrm{k} \Omega$ Kopfhörer angebracht. Auf der Frontplatte, in der oberen Reihe, ist das umschaltbare Messinstrument mit darunter liegender Nullkorrektur, die Eicheinstellung, die Glimmlampe für Ueberspannungsschutz, die Einstellung für den Antennentrimmer (parallel zum ersten Schwingkreis), die Abstimmskala und der Messschalter mit Rücklauf zu finden. Eine mit dem Bereichsschalter (Knebel rechts unten) gekoppelte Schablone gibt jeweils nur den gerade eingeschalteten Bereich auf der Skala frei und zeigt ausserdem die Bereichnummer (in der Abbildung z. B. 8). Unten links an der Frontplatte befindet sich der Bandbreitenregler und ein Druckknopf ,Eichkontrolle", rechts daneben ein Doppeldrehknopf für Pegel- und Lautstärkeregelung, Dann folgt der Abstimmknopf mit einer Uebersetzung von $1: 25$ auf den Nutzbereich der Skala und endlich der Betriebsartschalter für "Aus", "Telephonie ohne Regelung", "Telephonie mit Regelung", "Telegraphie ohne Regelung" und "Telegraphie mit Regelung". Der rechts angebrachte Knebel für die Bereichsumschaltung zieht bei Betätigung eine Feder auf, die ihrerseits die Trommel in langsame Drehung versetzt.
Die im Empfänger verwendete Penthode R V 12 P 2000 ist eine Zwergröhre,



| Pos. | Wert | Pos, |  | rt | Pos. | Wert |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 42 | 7 | 55 | 1 | mH | 73 | 100 | K |
| 43 | 5 | 56 | 100 | K | 74 | 10 | K |
| 44 | $138 \mathrm{~m}^{\text { }}$ x | 57 | 10 | K | 75 | 1 | mH |
| 45 | 5 T | 62 | 13,5 | max | 84 | 50 |  |
| 46 | 500 K | 64 | 2,5 |  | 85 | 1 | M |
| 47 | 50 T | 65 | 100 |  | 86 | 0,1 | *F |
| 48 | $0,1 \mu \mathrm{~F}$ | 66 | 138 | $\max ^{\text {a }}$ | 87 | 100 | K |
| 49 | $0.1 \mu \mathrm{~F}$ | 67 | 5 | T | 89 | 0,1 | $\mu \mathrm{F}$ |
| 50 | $0,1 \mu \mathrm{~F}$ | 68 | 50 | T | 90 | 0,1 | uF |
| 52 | 3 K | 69 | 50 | K | 91 | 100 | K |
| 53 | 800 | 70 | 5 | T | 92 | 10 | K |
| 54 | $0,5 \mathrm{~K}$ | 72 | 50 | T | 93 | 1 | mH |


| Pos. | Wert | Pos. | Wert | Pos. | Wert |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 94 | 800 | 112 | 100 K | 130 | 10 | K |
| 100 | 1 M | 113 | 10 K | 132 | 200 |  |
| 101 | 100 K | 119 | 30 K | 136 | 200 | K |
| 102 | 50 | 120 | 50 | 137 | 50 | T |
| 103 | $0.1 \mathrm{\mu F}$ | 121! | $0,1,4 \mathrm{~F}$ | 138 | 30 | mH |
| 104 | 50 T | 122. | 2 | 139 | 2 |  |
| 106 | 0,1 1 F | 124 | $0,1 \mu \mathrm{~F}$ | 142 | 1 | mH |
| 107 | 800 | 125 | 800 | 143 | 30 | K |
| 108 | 100 K | 126 | 50 T | 144 | 200 |  |
| 109 | 1 mH | 127. | 1 mH | 146 | 100 | K |
| 110 | 0,1 $\mu \mathrm{F}$ | 128 j | $0,1 \mu \mathrm{~F}$ | 148 | 45 | ma |
| 111 | 40 | 129 | 300 K | 151 | 50 |  |



| Pos, | Wert |  | Pos. ${ }^{\text {a }}$ | Wert |  | Pos. | Wert |  | Pos. | Wert |  | Pos. | Wert |  | Pos. | Wert |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 151 | 100 | K | 165 | 1 | M | 179 | 1 | M | 193 | 2 | T | 210 | 300 |  | 229 | 5 | K |
| 153 | 50 |  | 166 | 100 | K | 180 | 100 | K | 195 : | 10 |  | 211 | 5 | K | 230 | 50 | T |
| 154 | 500 | K | 167 | 0,1 | "F | 181 | 400 |  | 198 | 20 |  | 212 | 500 |  | 231 | 50 | T |
| 155 | 20 | T | 168 | 5 | T | 182 | 100 |  | 199 | 30 |  | 218 | 1 | K | 236 | 100 | K |
| 157 | 100 |  | 169 | 5 | T | 183 | 1 | ${ }_{1} \mathrm{~F}$ | 201 | 33 |  | 221 | 12,5 | H,320 | 237 | 45 | $\mu \mathrm{F}$ |
| 158 | 5 |  | 170 | 5 | K | 185 | 800 |  | 203 | 100 |  | 222 | 12,5 | H,320 | 238 | 400 |  |
| 159 160 | 5 | T | 171 | 2 | K | 186 | 1 | uF | 204 | 20 |  | 223 | 38 | mH | 239 | 500 | K |
| ${ }^{160}$ | 5 | $\stackrel{\text { T }}{\text { m }}$ | 172 | 103 | K | 187 | 50 | K | 205 | 70 |  | 224 | 38 | mH | 240 | 50 | T |
| 161 162 | 1 | ${ }_{\mu \mathrm{F}}$ | 174 175 | 5 | ${ }_{T}^{\mathrm{m}}$ | 190 191 | ${ }_{2}$ | ${ }_{\text {H }}^{\text {+ }}$ | 206 | 20 |  | 225 |  | $\mu \mathrm{F}$ | 241 | 50 | T |
| 163 | 50 |  | $177{ }^{-}$ | 5 | T | 192 | 30 | mH | 208 | 100 | K | 227 | 4 | ${ }_{\mu}^{\mu F}$ |  |  |  |

die bei der kürzesten Welle ( 12 m ) immerhin noch über $100 \mathrm{k} \Omega$ wirksamen Eingangswiderstand hat. Thre Eingangsund Ausgangskapazitäten (max, $3,6 \mathrm{bzw}$. $3,4 \mathrm{pF}$ ) sind kleiner als bei Rundfunkröhren (etwa die Hälfte), ihre Steilheit beträgt max. $1,7 \mathrm{~mA} / \mathrm{V}$. der Innenwiderstand mindestens $1 \mathrm{M} \Omega$, der äquivalente Gitterrauschwiderstand etwa $4 \mathrm{k} \Omega$ (in der Mischstufe also etwa $16 \ldots 20 \mathrm{k} \Omega(\mathrm{s}$. Foto C. Loreny A. G.

