

RJD

ZESILOVAČ PRO SPOLEČNÉ ANTÉNY



TESLA 4925 A

**TESLA**

**ZESILOVAC PRO SPOLEČNÉ ANTÉNY  
TESLA 4925 A**

. Výrobce zařízení: TESLA STRAŠNICE

Vydal:

Tesla, technický servis  
Praha 8, Křižíkova 73

## Obsah:

	Str.
1. Popis činnosti	1
2. Možnosti výstavby a způsob rozvodu	2
3. Předběžné stanovení útlumu a energetická rozvaha	3
3.1 Elektrická zapojení a ztráty v jednotlivých částech rozvodu	4
3.1.1 Souosý-kabel VFKV 600 a VFKV 603	5
3.1.2 Symetrikační člen TASY 02	6
3.1.3 Symetrikační člen TASY 03	6
3.1.4 Transformační člen TATR 02	6
3.1.5 Rozbočovač TARO 02	7
3.1.6 Odbočovač TARO 03	7
3.1.7 Slučovač TASL 01	7
3.1.8 Účastnická zásuvka TAUZ 04, TAUZ 05	7
3.1.9 Účastnická přípojná šnůra	10
3.1.9.1 Televizní účastnická šnůra TUPS 03	10
3.1.9.2 Rozhlasová účastnická šnůra TUPS 01	10
3.2 Příklady pro kalkulaci ztrát v rozvodech	11
3.3 Napětí dodané do rozvodu anténou	14
3.4 Nejvyšší a nejnižší úrovně signálů	15
3.4.1 Nejmenší použitelný signál v rozvodu	15
3.4.2 Nejvyšší přípustný signál	16
3.5 Elektrické hodnoty předzesilovačů, zesilovačů a měniče kmitočtů	16
3.5.1 Anténní předzesilovače	16
3.5.2 Zesilovací souprava TAZ 02	17
3.5.2.1 Vložky zesilovačů	17
3.5.2.2 Měnič kmitočtů TAMV 61	18
3.5.3 Měnič kmitočtů TAMV 62	18
3.6 Skřín s napáječem TAZN 02	18
4. Konstrukční provedení a elektrické zapojení zesilovací soupravy	19
4.1 Zesilovací souprava	19
4.1.1 Připojení přívodů od antén na vstup zesilovací soupravy	21
4.1.2 Připojení výstupů ze zesilovací soupravy k rozvodné síti	22
4.1.3 Provoz dvou kmitočtově blízkých kanálů	22
4.2 Vložka síťového napáječe TAZN 02	22
4.2.1 Nastavení provozního napětí	24

4.3	Vložka zesilovače AM a VKV-FM TAZV 51	25
4.4	Vložka zesilovače pro kanály pásmu I - III TAZV 52	26
4.5	Vložka zesilovače pro kanály pásmu IV a V TAZV 53	29
4.6	Měnič kmitočtů TAMV 61 a TAMV 62	29
4.7	Anténní předzesilovače pro kanály pásmu I - III TAPT 01	30
4.8	Anténní předzesilovač pro kanály pásmu IV a V TAPT 02 a TAPT 03	32
5.	Způsob montáže dílů společné antény	34
5.1	Všeobecně	34
5.1.1	Úprava konců souosého kabelu	34
5.1.2	Vlastnosti souosého kabelu	34
5.1.3	Připojení kabelu k anténě	34
5.2	Montáž transformačního člena	35
5.3	Montáž symetrikačních členů	36
5.3.1	Montáž symetrikačního člena TASY 02	36
5.3.2	Montáž symetrikačního člena TASY 03	36
5.3.3	Montáž anténních předzesilovačů	37
5.4	Montáž zesilovací soupravy	37
5.4.1	Způsob vedení vstupních a výstupních kabelů	37
5.4.2	Montáž základní desky se sítovou zásuvkou TAZD 02	38
5.4.3	Upevnění zesilovací soupravy	38
5.4.4	Montáž zesilovacích vložek	39
5.4.5	Montáž zesilovací soupravy bez základní desky	41
5.5	Montáž slučovače TASL 01	41
5.6	Montáž rozbočovačů TARO 02 a odbočovačů TARO 03	42
5.7	Montáž účastnické zásuvky	42
5.8	Elektrické vyvážení celého rozvodu	45
6.	Elektrická kontrola a nastavení jednotlivých součástí zesilovací soupravy TAZ 02	50
6.1	Sítový napáječ TAZN 02	53
6.2	Vložka zesilovače TAZV 52	53
6.3	Vložka zesilovače TAZV 51	55
6.4	Vložka zesilovače TAZV 53	56
6.5	Vložka měniče kmitočtů TAMV 61	59
6.6	Měnič kmitočtů TAMV 62	61
7.	Elektrická kontrola a nastavení příslušenství rozvodu	61
7.1	Anténní předzesilovač TAPT 01	61
7.2	Anténní předzesilovač TAPT 02	62
7.3	Anténní předzesilovač TAPT 03	63

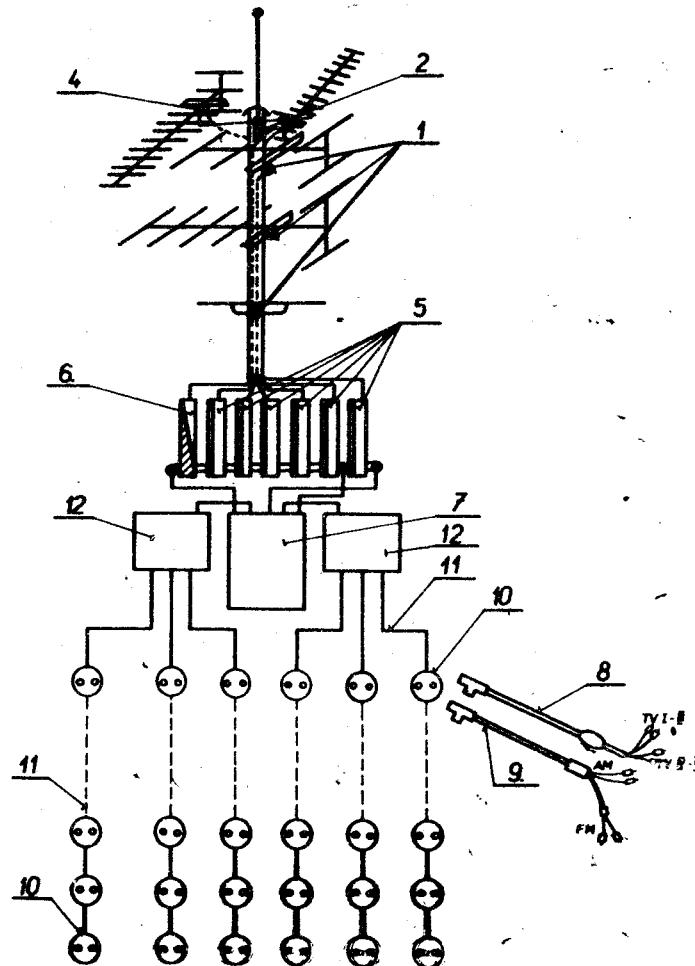
7.4	Transformační člen TATR 02	64
7.5	Symetrikační člen TASY 02	64
7.6	Symetrikační člen TASY 03	65
8.	Seznam elektrických součástek	65
8.1	Síťový napáječ TAZN 02	65
8.2	Zesilovací vložka TAZV 51	65
8.3	Zesilovací vložka TAZV 52	66
8.4	Zesilovací vložka TAZV 53	67
8.5	Měnič kmitočtů TAMV 61	68

## 1. Popis činnosti

Společná anténa obr. 1 je určena k tomu, aby dodala většimu počtu účastníků v obytném domě, nebo v bloku obytných domů, členěných do sekcí, rozhlasový a televizní signál potřebné intenzity i kvality tak, aby každý účastník měl zaručený příjem rozhlasových a televizních programů alespoň takové kvality a intenzity, jaký mu může poskytnout samostatná anténa.

Aby bylo zabráněno vzájemnému ovlivňování účastnických přijímačů, jsou v rozvodu zapojeny různé stavební prvky, jež stejně jako rozvodový kabel vykazují útlum, tj. spotřebují část přijímané energie. Tento útlum je s počtem účastníků a částečně též s počtem přijímaných signálů.

Účastník se k rozvodu připojuje účastnickými přípojnými šnúrami, z nichž jedna je určena pro připojení televizoru (8) a druhá pro připojení rozhlasového přijímače (9). Obě šnúry nesmí být zaměněny.



Obr. 1 Základní zapojení součástí rozvodu společné antény

Šnúry se připojují do jediné účastnické zásuvky (10), opatřené dvěma konektory. Účastnická zásuvka je při instalaci pod omítku vestavěna do elektro-

instalační krabice Lif "U" šířka 68 mm. Pro montáž na omítku je účastnická zásuvka opatřena krytem. Zásuvky jsou připojeny přímo na kabelový rozvod (11) a obsahují potřebné oddělovací členy. Pro činnost celého rozvodu není rozhodující, zda jsou připojeni všichni účastníci, či pouze jeden. Kabelový rozvod vyúsťuje do místna, v němž je namontována zesilovací souprava s příslušenstvím (5, 6). Zesilovací souprava je určena k hrazení ztrát v rozvodu a v případě nepřímého rozvodu k přeměně kmitočtů libovolného kanálu z pásm IV a V na libovolný kanál v pásmu II až III. Příslušenství umožňuje hlavně rozbočení na více rozvodových směrů - rozbočovač (12), případně sloučení dvou kmitočtově blízkých signálů - slučovač (7).

Do zesilovací soupravy se přivádějí jednotlivé televizní a rozhlasové signály z antény. Výstupní signál z dipolu pro TV I - III a VKV - FM je rozvodnému kabelu přizpůsoben symetrikačním členem (1) a pro TV IV - V symetrikačním členem (4). Bičová anténa pro příjem AM rozhlasových pásů je k rozvodu přizpůsobena transformačním členem (2).

Pro každý přijímaný kanál, případně druh příjmu, musí být určena samostatná anténa.

Společnou anténu, osazenou zesilovací soupravou 4925 A, lze rozšířit o příjem pořadů vysílaných na libovolném kanálu v pásmu IV a V (viz tabulka na obr. 70) a to dvojím způsobem:

- 1/ **Přímo** - vložením zesilovače pro příslušný kanál, nebo
- 2/ **Nepřímo** - vložením měniče kmitočtů (6) tak, že kmitočet tohoto kanálu bude měničem převeden na vhodný volný kanál v pásmu II - III a rozveden podle zásad zde uvedených. Tento nepřímý rozvod kanálů v pásmu IV a V je výhodný nejen proto, že je tak vyřešen značně vysoký útlum kabelu na kmitočtech v pásmech IV a V, ale též tím, že veškeré televizory připojené na společnou anténu vybavenou měničem (6), mohou bez jakékoliv úpravy a bez vybavení ladícím dílem pro pásmá IV a V přijímat pořady vysílané v těchto pásmech. Rozvod převedených kmitočtů se nikterak neliší od rozvodu kanálu v pásmu I až III. Pouze při volbě převedeného kanálu a při volbě násobiče v měniči je nutno dbát, aby kmitočty vzniklé v násobiči nespadly do některých z přijímaných kanálů. Přímý rozvod je vhodný tam, kde přijímače účastníků jsou vybaveny vstupním ladícím dílem, a kde je rozváděno více signálů v pásmu IV a V a barevný program.

Účinnost celé soustavy a tím množství účastníků, stupeň potřebného zesílení a v některých případech i kvalita reprodukce či přenášeného obrazu je dána způsobem rozvodu. S ohledem na použité tranzistory je nutno dbát, aby úroveň výstupního napětí, měřena na výstupu ze zesilovače, nepřesáhla úroveň 110 mV. V opačném případě dochází k amplitudovému omezení a tím i k nelineárnímu zkreslení.

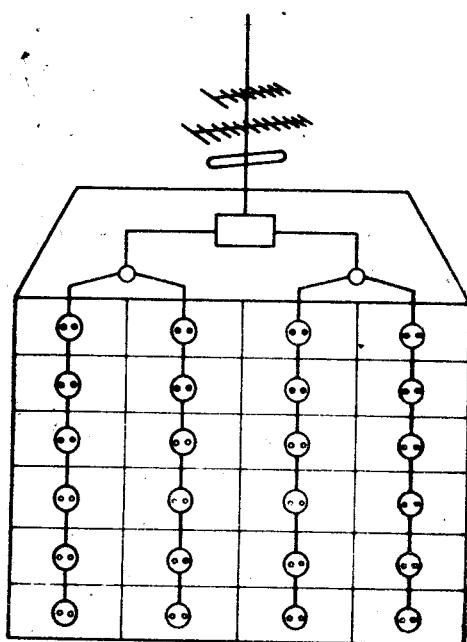
## **2. Možnosti výstavby a způsoby rozvodu**

Způsob rozvodu je do značné míry určen druhem stavby obytného domu a příslušnými stavebními opatřeními.

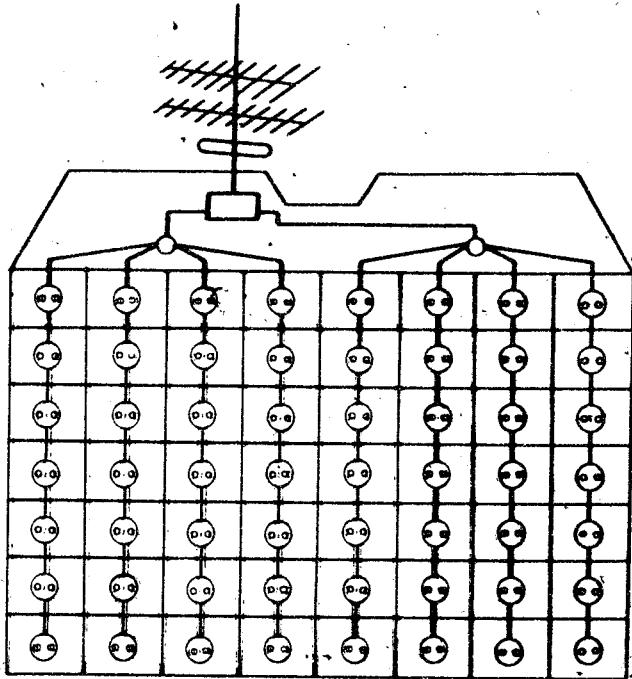
V obytných domech, projektovaných na území ČSSR po 1. 7. 1962, musí být podle vládního usnesení č. 514/62 provedeny veškeré stavební úpravy pro montáž společného

opatře-  
ebné  
ní všich-  
stové-  
hraze-  
kaná-  
lavně  
i toč-  
  
ly z  
řízp-  
anté-  
nem (2).  
nténa.  
m po-  
o dvo-  
  
ničem  
ých.  
ešen  
ré te-  
v úpra-  
to pás-  
až III.  
y kai-  
je  
e roz-  
  
a v  
roz-  
l, mě-  
l k  
  
nými  
ve  
no

rezodu. Tyto úpravy provádějí projektanti stavebních organizací podle "Základního typového podkladu - společné televizní a rozhlasové antény", vydaného Studijním a typizačním ústavem ministerstva výstavby jako publikace č. 981 (Vydána v roce 1963). Starší výstavba byla pro společný rozvod upravena podle "Směrnic pro projektanty slaboproudých instalací" min. výstavby z r. 1957 a později podle směrnic, uveřejněných ve "Věstníku" min. výstavby, částka 10, čl. 51 ze dne 23. 5. 61. Velmi jednoduše lze však pro rozvod společné antény adaptovat rozvod pro "Anténu a zem", jenž byl realizován ve všech stavbách od r. 1937.



Obr. 2 Svislý rozvod se čtyřmi stoupacími vedeními  
stoupacími vedeními

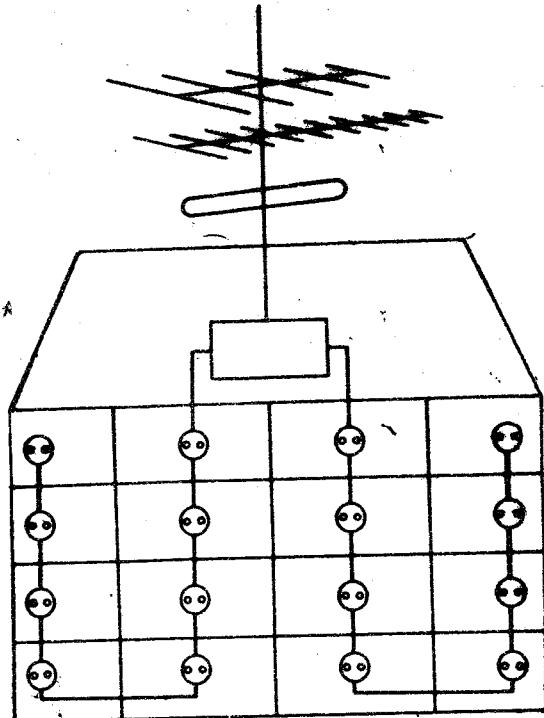


### 2.1 Pro volbu způsobu rozvodu platí tyto směrnice:

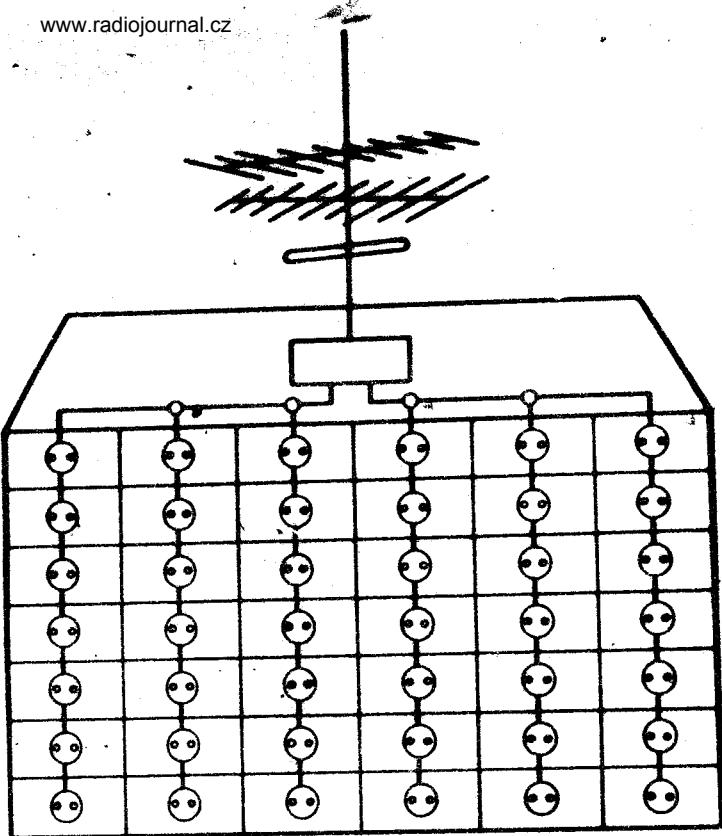
Rozvody podle obr. 2 a 3 jsou nejúspornější jak pokud jde o velikost ztrát, tak i co do délky kabelu. Pro pásmo I - III a při dostatečném vstupním signálu je možno provést rozvod až do dvaceti podlaží. Rozvod podle obr. 4 je nejvhodnější pro nižší výstavbu asi do čtyř podlaží. provedení podle obr. 5, 6, 7 je energeticky méně výhodné a zvolí se pouze při dodatečné montáži ve starších domech. Obr. 3 udává napájení dvou sekcí v jednom bloku. Tuto výstavbu lze v případě příznivějších podmínek rozšířit na čtyři sekce připojením dalších dvou rozbočovačů. Zásadním hlediskem při volbě typu rozvodu je délka rozvodného kabelu, jež musí být co nejmenší.

### 3. Proběžné stanovení útlumu a energetická rozvaha

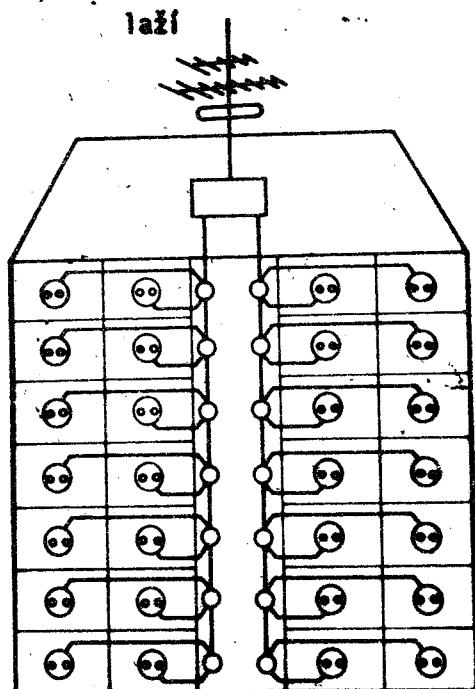
Útlum v rozvodu závisí ve značné míře na pečlivosti montáže, zejména na způsobu připojení seriových kabelů a v případě úpravy rozbočovacích stupňů též na délce spojů a tvarování součástek. Je proto nezbytně nutné zachovat všechna doporučení uvedená v čl. 5. Za tohoto předpokladu lze pro jednotlivé typy rozvodu stanovit předběžně



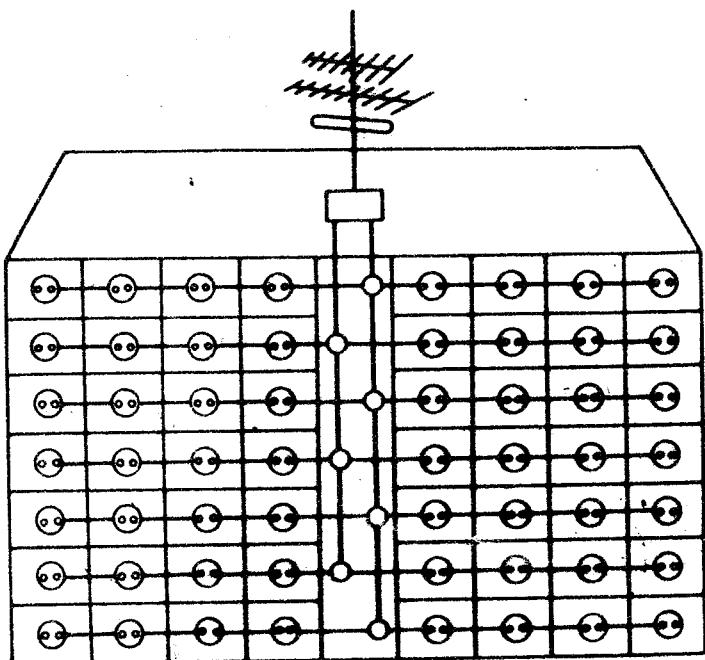
Obr. 4 Rozvod průběžnými vedeními, vhodný pro budovy s menším množstvím podlaží



Obr. 5 Vodorovný rozvod se šesti podružnými stoupacími vedeními



Obr. 6 Svislý rozvod s podružnými přípojkami

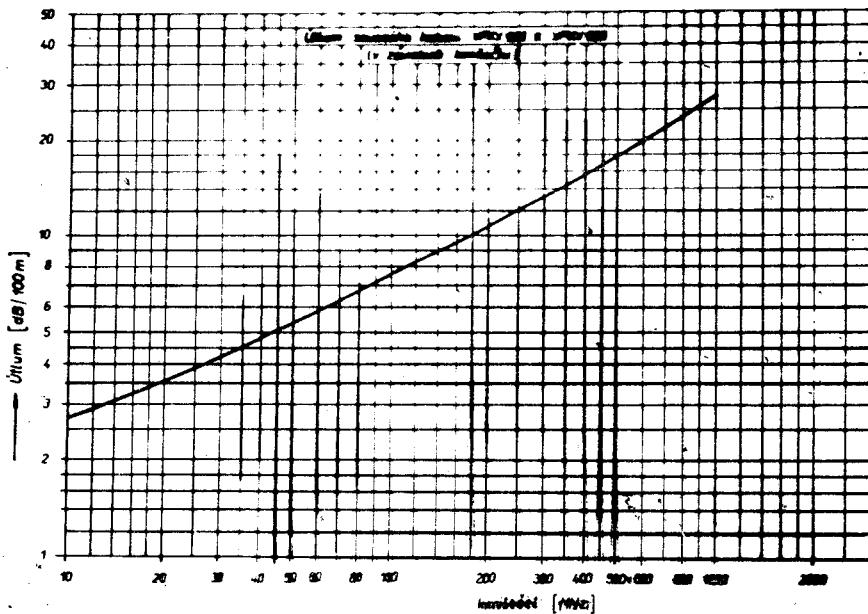


Obr. 7 Vodorovný rozvod

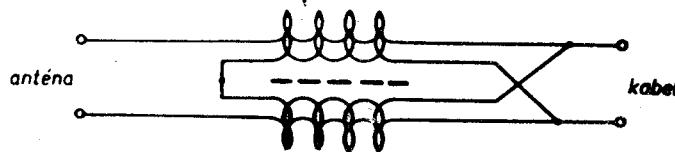
útlum v rozvodu tímto postupem:

3.1 Elektrické zapojení a ztráty v jednotlivých částech rozvodu (podle obr. 1):

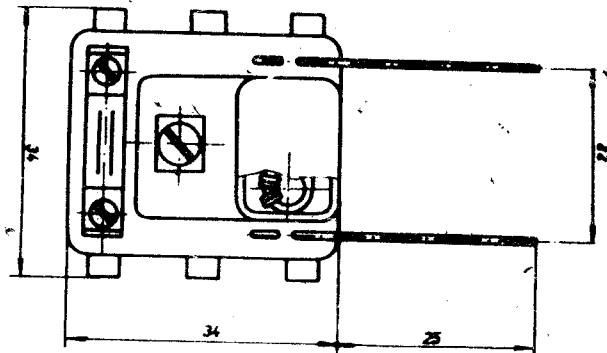
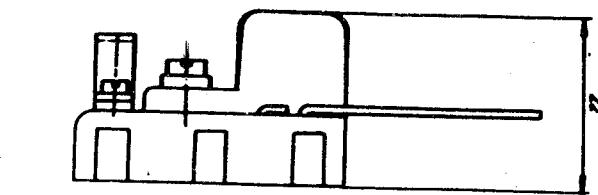
**3.1.1 Souosý kabel VFKV 600 nebo VFKV 603 (11), jenž je svými rozměry přizpůsoben k montáži na všechny části rozvodu, má útlum v závislosti na kmitočtu vynesen na diagramu v obr. 8. Typ VFKV 600 nesmí být vystaven účinkům povětrnosti a slunečního záření. Typ VFKV 603 je vhodný i pro montáž na střeše.**



Obr. 8 Útlum souosého kabelu VFKV 600 a VFKV 603



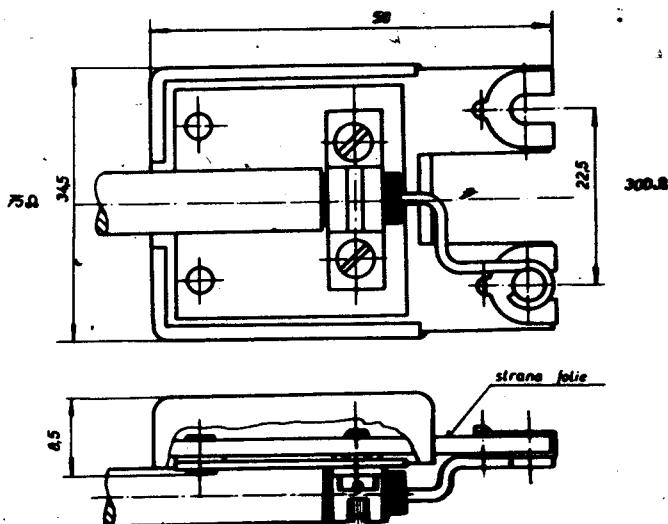
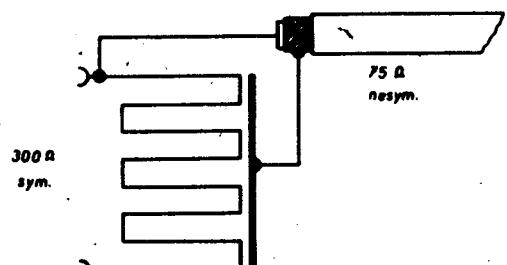
Obr. 9a Základní zapojení symetrizačního členu  
TASY 02



Obr. 9b Provedení symetrizačního členu  
TASY 02

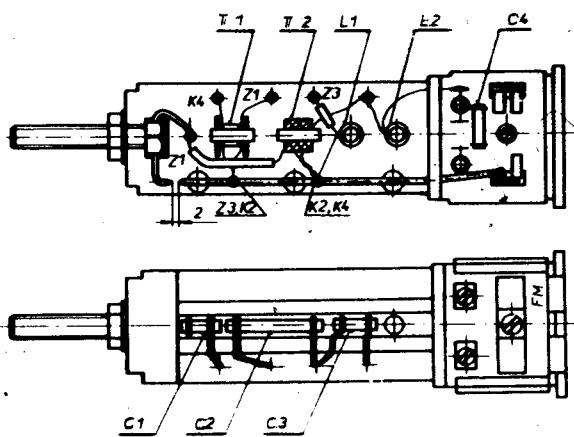
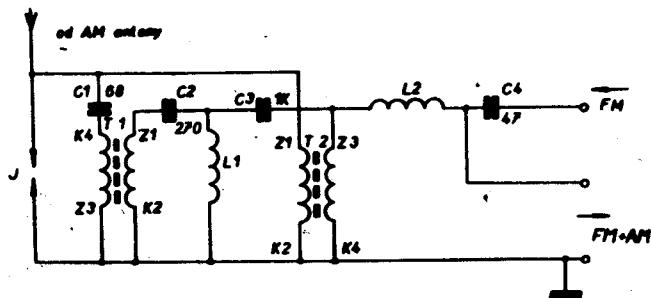
3.1.2 Symetrikační člen (1) pro pásmo I až III - TASY 02 - má i s transformačním převodem 300/75Ω celkový útlum 7 dB. Jeho elektrické zapojení je patrné na obr. 9a. Konstrukční provedení je na obr. 9b.

3.1.3 Symetrikační člen pro pásmo IV a V - TASY 03 - má i s transformačním převodem 300/75Ω celkový útlum 8 dB. Elektrické zapojení sym. členu je na obr. 10a, konstrukční provedení je na obr. 10b.

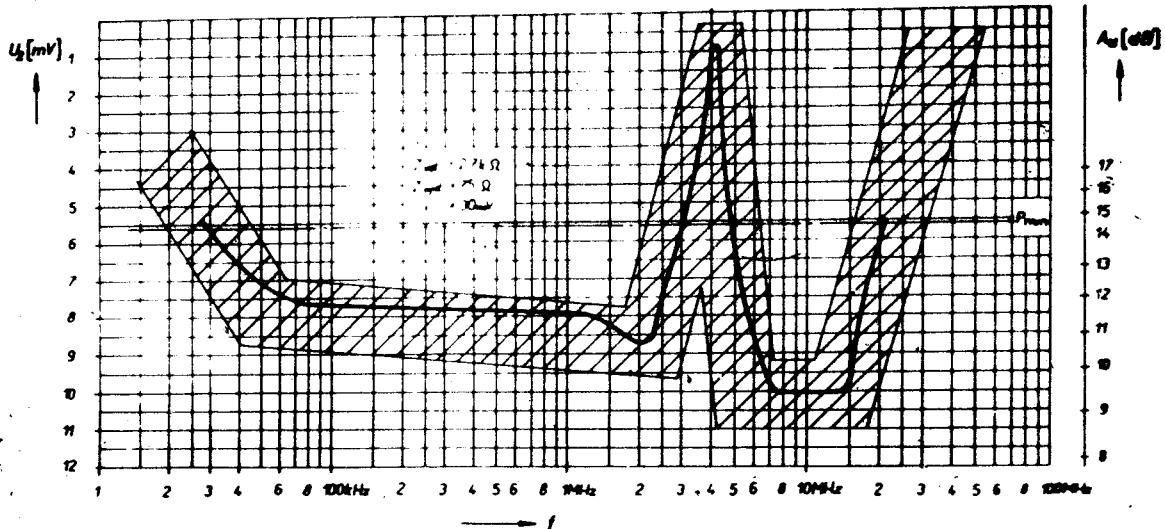


Obr. 10a Základní zapojení symetri- Obr. 10b Provedení symetrikačního členu TASY 03  
začního členu TASY 03

3.1.4 Transformační člen TATR 02 - přizpůsobuje výstupní impedanci bičové antény 3,5 m dlouhé na souosý kabel a současně slučuje signály AM rozhlasového pásmá s VKV - FM pásmem I (OIRT) nebo II (CCIR) do jediného kabelu. Útlum slučovače AM - FM je menší než 1,5 dB. Schema zapojení transformačního členu TATR 02 je na obr. 11a. Křivka propustnosti TATR 02 je na obr. 11b, rozložení součástí v transformačním členu TATR 02 je na obr. 11c.



Obr. 11a: Základní zapojení transformačního členu TATR 02 Obr. 11c Rozložení součástí transformačního členu TATR 02



Obr. 11b Útlumová charakteristika transformačního člena TATR 02

3.1.5 Rozbočovač TARO 02 (12) pro 2, 3, 4, a 6 stoupacích vedení má při oddělovacích odporech  $R = 39; 59; 75$  a  $150 \Omega$  průchozí útlum  $5,5; 7,5; 10$  a  $13,7$  dB (viz obr. 12).

3.1.6 Odbočovač pro horizontální rozvod TARO 03.

Pro odbočení podružného (stoupacího) vedení dle obr. 5 nebo obr. 7 je určen odbočovač podle obr. 12/5. Jeho průchozí útlum je  $6,5$  dB a zatěžovací útlum  $2,5$  dB.

Pro připojení účastníků podle obr. 6 je určen odbočovač jehož zapojení je na obr. 12/6 a 12/7.

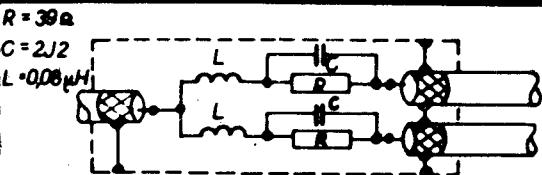
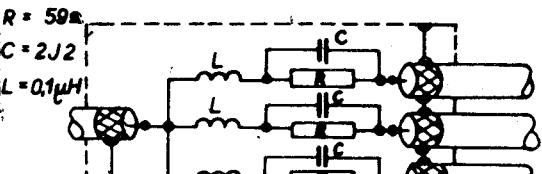
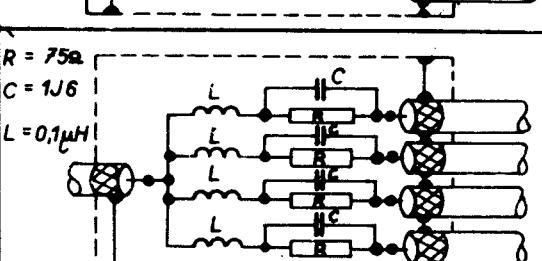
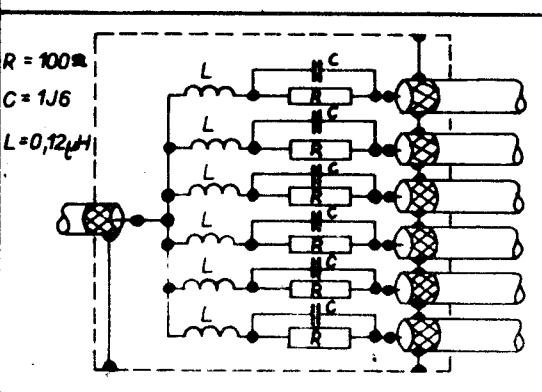
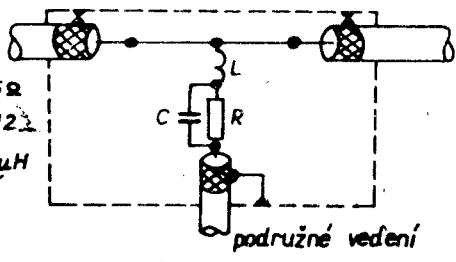
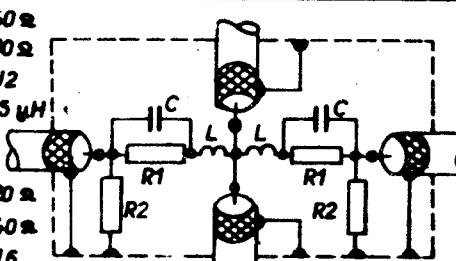
Při pěti odbočeních ze stoupacího vedení je jeho průchozí útlum  $14$  dB a zatěžovací útlum  $2$  dB. Při deseti odbočeních ze stoupacího vedení jsou tyto útlumy  $22$  a  $1,6$  dB.

3.1.7 Slučovač TASL 01 je konstruován pro sloučení VKV - FM OIRT pásmu ( $66 - 73$  MHz) s libovolným kanálem pásmu I až II. V případě potřeby lze však zkrácením kabelu vytvořit slučovač pro libovolné vzájemně blízké kanály. Přesné délky kabelů jsou pro příslušné kanály uvedeny v tabulce na obr. 13. Schema zapojení slučovače TASL 01 je na obr. 14.

Útlumys: průchozí	2,5 dB
vazební	6,5 dB
oddělovací	32 dB

3.1.8 Účastnická zásuvka TAUZ 04 pod omítku; TAUZ 05 na omítku (10) je provedena tak, aby byla schopna oddělit i kmitočty v pásmu IV a V. K tomuto oddělení je použito směrového vedení. Elektrické zapojení průběžné účastnické zásuvky je patrné na obr. 15. Zapojení koncové zásuvky je na obr. 16.

Průběhy oddělovacího, vazebního a průchozího útlumu jsou patrný z diagramu na obr. 17. Pokud nebude uvažován přímý rozvod IV a V pásmá je možno použít úč. zásuvky popsané v servis návodu pro zařízení TESLA 4920 A.

	Název	Zapojení	Útlum (dB)	
			průchazí	zatěžovací
1.	Rozbočovač TARO 02 s dvěma výstupy	$R = 30\Omega$ $C = 2J2$ $L = 0,08\mu H$ 	5,5	—
2.	Rozbočovač TARO 02 s třemi výstupy	$R = 50\Omega$ $C = 2J2$ $L = 0,1\mu H$ 	7,5	—
3.	Rozbočovač TARO 02 se čtyřmi výstupy	$R = 75\Omega$ $C = 1J6$ $L = 0,1\mu H$ 	10	—
4.	Rozbočovač TARO 02 se šesti výstupy	$R = 100\Omega$ $C = 1J6$ $L = 0,12\mu H$ 	13,7	—
5.	Odbočovač TARO 03 pro horizontální rozvod	$R = 75\Omega$ $C = 3J2$ $L = 0,1\mu H$  <p>podružné vedení</p>	6,5	2,5
6.	Odbočovač TARO 03 pro pět odbocení ze stoupacího vedení	$R1 = 260\Omega$ $R2 = 510\Omega$ $C = 2J2$ $L = 0,15\mu H$ 	14	2
7.	Odbočovač TARO 03 pro deset odbocení ze stoupacího vedení	$R1 = 620\Omega$ $R2 = 240\Omega$ $C = 1J6$ $L = 0,12\mu H$ 	22	1,6

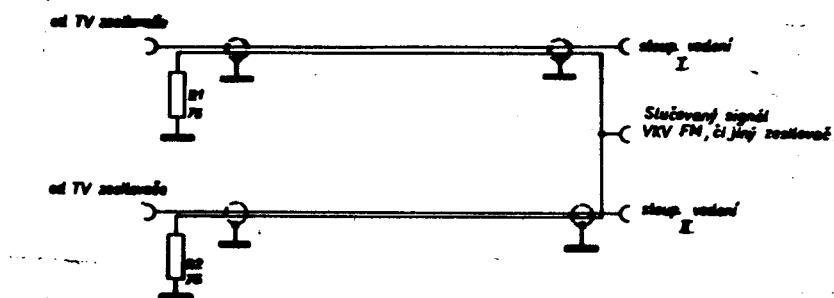
Obr. 12 Hodnoty útlumů rozbočovačů TARO 02 a odbočovačů TARO 03

Kanál č.	Délka směrového vedení bez přívodních konců (m)
1	910
2	758
3	593
4	536
5	492
6	264
7	255
8	242
9	233
10	223
11	215
12	207
VKV-FM OIRT	680
VKV-FM CCIR	495

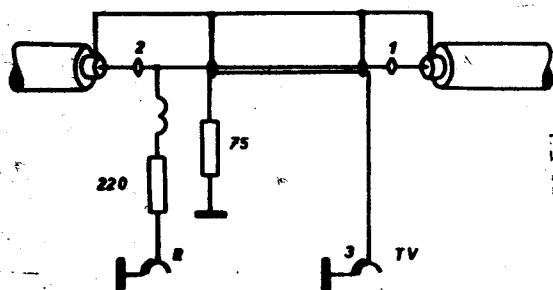
Obr. 13 Délka směrového vedení u slučovače TASL 01 pro různé sloučení různých kanálů

Poznámka:

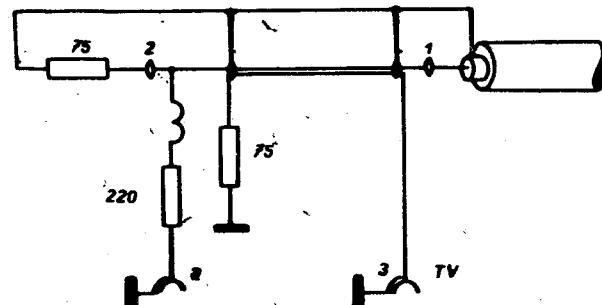
Pro délku směrového vedení je směrodatný kmitočet signálu zesilovaného vložkou umístěnou v pravé krajní poloze zesilovací soupravy, tedy signál, který se přivádí na střední svorku slučovače.



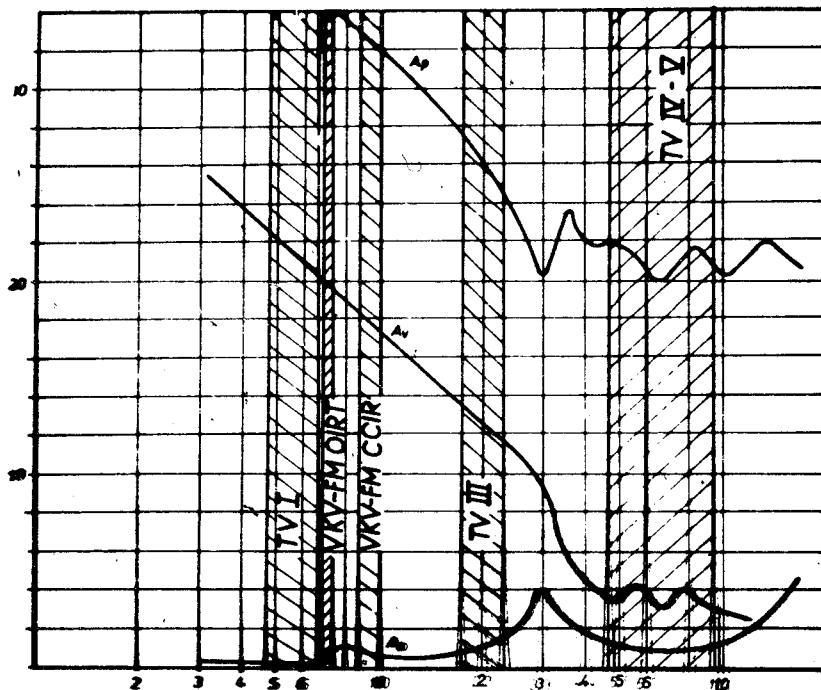
Obr. 14 Základní zapojení slučovače TASL 01



Obr. 15 Základní zapojení účastnické průběžné zásuvky TALZ 04



Obr. 16 Základní zapojení účastnické koncové zásuvky TALZ 04

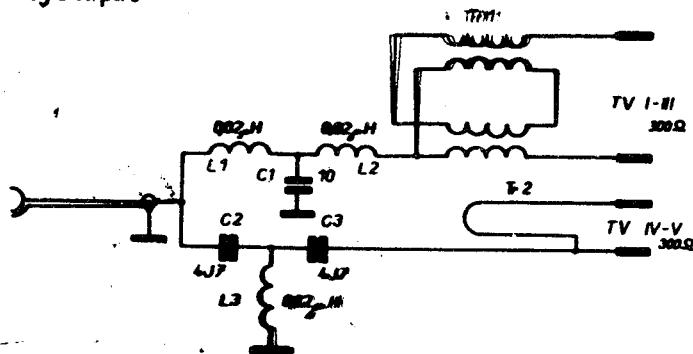


Obr. 17 Průběh oddělovacího, vazebního a průchozího útlumu účastnických zásuvek

### 3.1.9 Účastnická přípojná šnúra:

#### 3.1.9.1 Televizní účastnická šnúra TUPS 03 obr. 18 má dva výstupy:

- 1/ Výstup pro kanály pásm I až III má úhrnné převýšení napětí o +4 dB, při  $300\Omega$  souměrném výstupu.
- 2/ Výstup pro kanály pásm IV a V má úhrnné převýšení napětí o +4 dB, při  $300\Omega$  souměrném výstupu.

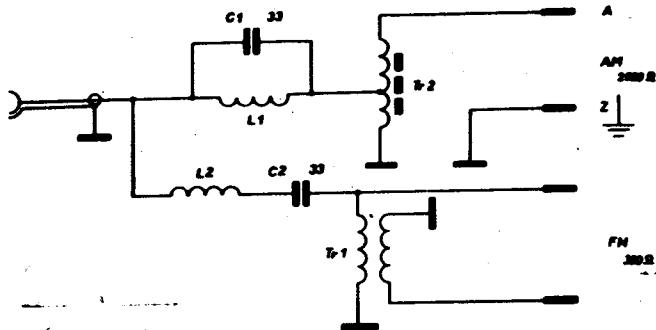


Obr. 18 Základní zapojení účastnické přípojné šnúry pro TV TAPS 03

#### 3.1.9.2 Rozhlasová účastnická šnúra TUPS 01 obr. 19 má rovněž dva výstupy:

- 1/ Výstup pro VKV-FM rozhlas, má úhrnné převýšení napětí o +4 dB, při  $300\Omega$  souměrném výstupu.
- 2/ Výstup pro pásmo AM rozhlasu (pásma dlouhých, středních a krátkých vln) má úhrnné převýšení výstupního napětí +11 dB, při souměrném výstupu o impedanci  $2500\Omega$ .

**Elektrické zapojení obou účastnických šnúr je na obr. 18, 19**



Obr. 19 Základní zapojení účastnické přípojné  
šnúry pro AM a VKV-FM TAPS 01

### 3.2 Příklady pro kalkulaci ztrát v rozvodech

(Při kalkulaci jsou užity výše uvedené vlastnosti součástí).

a/ Je dán svislý rozvod v pásmu I - III pro 66 účastníků podle obr. 20 tj. 11 účastníků na jednom stoupacím vedení. Kontrolovaný kanál č. 12 (223 - 230 MHz). Anténa dodá do rozvodu 8 mV; u účastníka na konci stoupacího vedení je požadováno napětí 700 µV na 300 ohmovém výstupu.

Podle kalkulace uvedené na obr. 20 musí hradit zesilovač celkem 21 dB ztrát a má tedy rezervu +3 dB.

Je však nutno kontrolovat velikost výstupního napětí ze zesilovače. Na vstup do zesilovače je přivedeno napětí antény zmenšené o ztráty v kabelu a symetrikačním členu. Zanedbáme-li ztráty v kabelu bude na vstupu do zesilovače  $8 \text{ mV} - 7,6 \text{ dB} = 3,36 \text{ mV}$

Po zesílení o 24 dB bude na výstupu  $16 \times 3,36 \text{ mV} = 54 \text{ mV}$ , což je bezpečně méně než 110 mV.

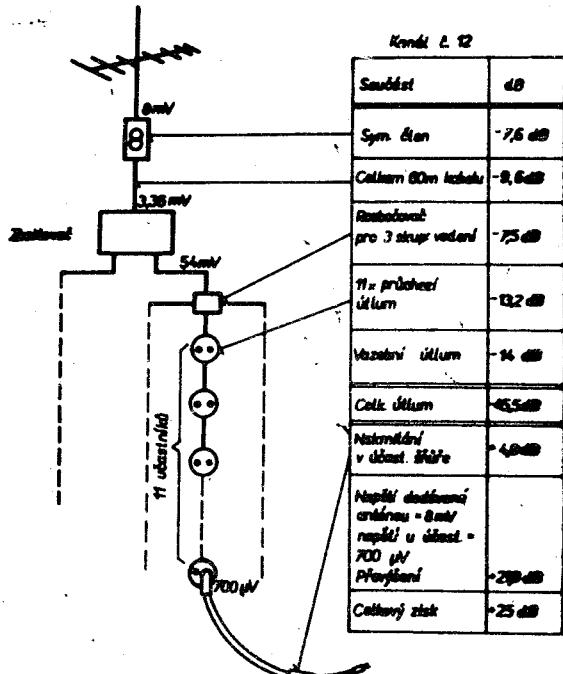
b/ Přímý rozvod signálů v pásmu IV ve stejné situaci jako v případě a/. Kontrolovaný kanál č. 28 (526 - 534 MHz). Anténa dodá na výstupních svorkách 12,5 mV, na konci stoupacího vedení je požadováno napětí u účastníka 1 mV na  $300\Omega$  výstupu (viz obr. 21).

Při řešení obdobném jako u kanálu č. 12 je zisk zesilovače nedostatečný pro hrazení ztrát. Proto se použije anténní předzesilovač jednotranzistorový (TAPT 02), který zastane i činnost symetrikačního člena. Jeho zisk je 8 dB, převodem symetrikačního člena vzniká ztráta - 6 dB a spolu s jeho útlumem je celková ztráta v sym. členu - 7,5 dB. V ostatním zůstává kalkulace obdobná jako v minulém případě.

Je však nutno, stejně jako v předešlém příkladě, provést kontrolu nejvyšší úrovni signálu na výstupu ze zesilovače:

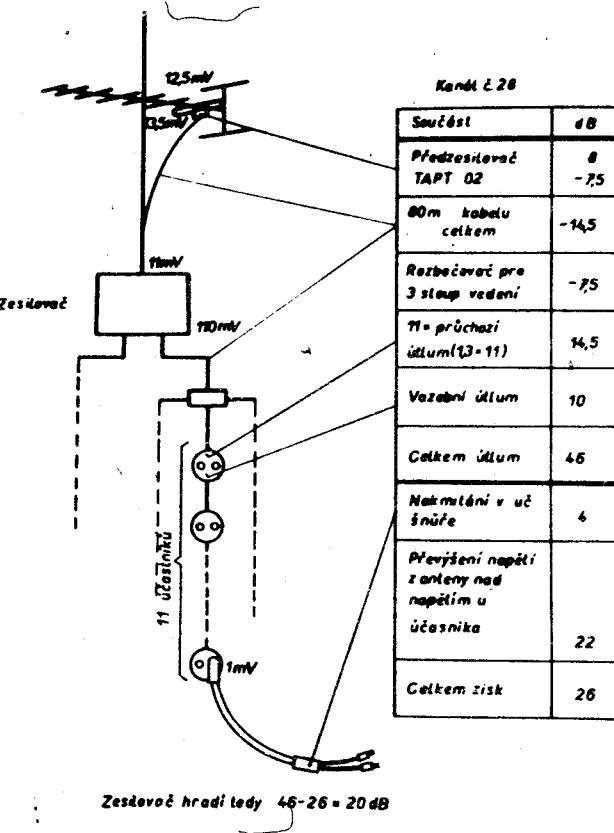
1/ Na výstupu z předzesilovače je  $12,5 \text{ mV} + 0,5 \text{ dB} = 13,25 \text{ mV}$ .

2/ Na 10 m přívodu od předzesilovače k zesilovači je útlum 1,8 dB, pak je na vstupu do zesilovače 11 mV; a na jeho výstupu při zesílení 20 dB je 110 mV, což je ještě přípustné.



Zesilovač musí hradi ztrát celkov. 20,5 dB + 21 dB

Obr. 20 Energetická rozvaha při svislému rozvodu kanálů I.- III. pásmu



Zesilovač hradí tedy 46-26 = 20 dB

Obr. 21 Energetická rozvaha při svislému rozvodu kanálů IV. a V. pásmu

c/ Je požadován vodorovný rozvod podle obr. 22 pro pásmo I a IIII včetně VKV-FM rozhlasu. Napojeno je celkem 100 účastníků rozdělených na 10 podružných stoupacích vedení, takže na jednom podružném stoupacím vedení je 10 účastníků. Protože bude rozveden též kanál č. 2, bude VKV-FM signál sloučen do společného rozvodu pomocí slučovače TASL 01. Kontrolu provádíme pro kanál č. 12.

Anténa dodá na výstupní svorky ( $300\Omega$ ) 2,5 mV a u účastníka je opět požadována úroveň signálu  $700 \mu V$  na souměrném výstupu o impedanci  $300\Omega$ .

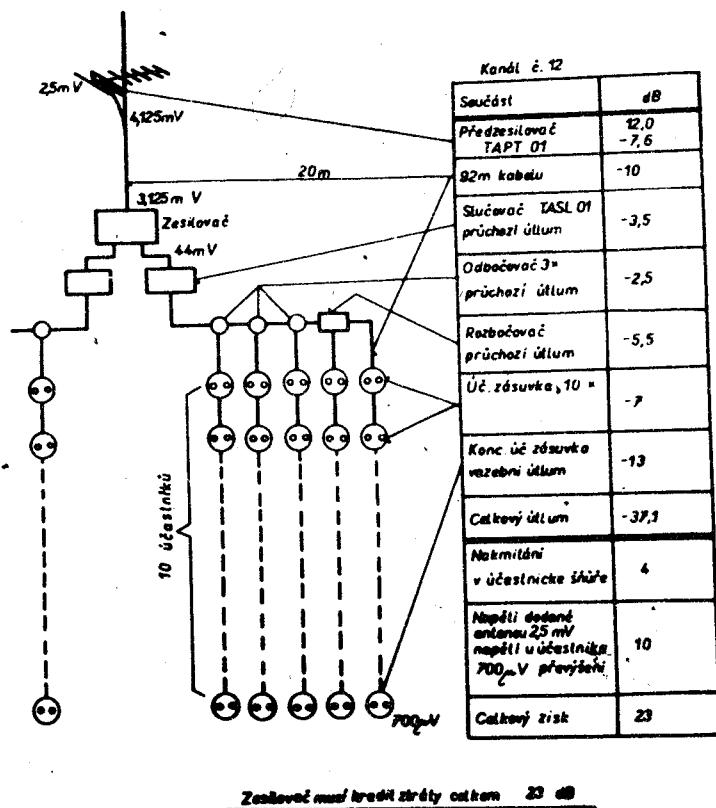
Provedeme kalkulaci pro posledního účastníka na nejvzdálenější podružném stoupacím vedení. Protože zisk zesilovače nepostačí, vložíme do anténní krabice místo symetrického členu předzesilovač TAPT 01.

Pak bude zesilovač hradit pouze 23 dB ztrát, což vyhovuje.

Dále je nutno kontrolovat nejvyšše přípustné napětí na výstupu ze zesilovače:

Na výstupu z předzesilovače je při 12 dB  $-7,6 \text{ dB} = +4,4 \text{ dB}$ ; napětí  $2,5 \times 1,65 = 4,125 \text{ mV}$ ; na 20 m přívodu k zesilovači vznikne úbytek 2,4 dB, takže na vstupu do zesilovače je napětí  $3,125 \text{ mV}$ , při zisku 23 dB bude na výstupu 44 mV, což je bohatě pod hranicí 110 mV.

d/ Vodorovný rozvod podle bodu c/ se má rozšířit o přímý rozvod kanálu č. 28 (526-



Obr. 22 Energetická rozvaha při vodorovném rozvodu kanálu

- 534 MHz) viz obr. 23

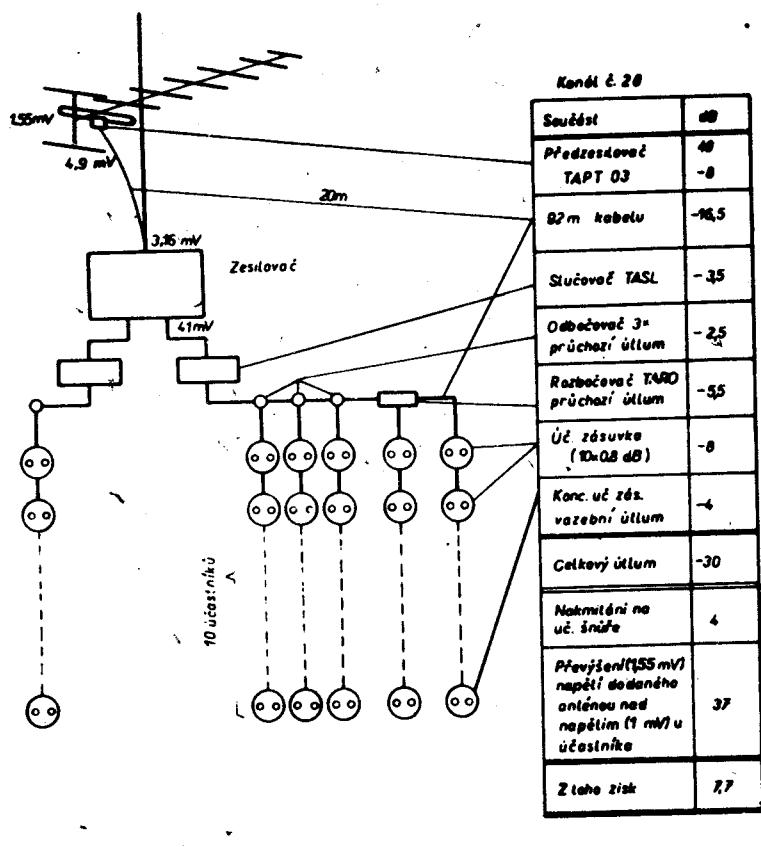
Anténa dedá na  $300 \Omega$  1,55 mV. Protože po útlumu v symetrickém členu (8 dB) a ve 20 m kabelu (3,6 dB) užitém jako přívodu k zesilovací soupravě by na vstupu do zesilovače bylo napětí 408 μV, což je těsně na šumové hranici, použije se opět předzesilovač (dvoutranzistorový) typ TAPT 03. Tento předzesilovač má zisk 18 dB, ale jeho symetrický člen má útlum 2 dB a převod 1 : 4, což je napěťově - 6 dB, takže jeho přínos do signálové cesty je 10 dB. V takovém případě hradí zesilovač 22,3 dB, což vyhovuje.

Kontrola výstupního napětí ze zesilovače:

Na výstupu z předzesilovače je napětí  $1,55 \text{ mV} \times 3,16 = 4,90 \text{ mV}$ ; na 20 m přívodu k zesilovači je útlum 3,6 dB, takže na vstupu do zesilovače je napětí signálu 3,16 mV.

Při 22,3 dB zisku zesilovače je na jeho výstupu napětí  $13 \times 3,16 = 41 \text{ mV}$ , což vyhovuje.

a/ V případech b/ a d/ lze provést též rozvod nepřímý a to tak, že na místo zesilovače pro příslušný kanál pásmu IV nebo V se do zesilovací soupravy vloží měnič kmitočtu TAMV 61. Při tom se útlum od antény až po měnič kalkuluje pro kmitočet přijímaného kanálu v pásmu IV a V a od měniče dále se celý rozvod navrhuje pro kmitočet přivedeného kanálu v pásmu I až III. I zde je možno v místech slabšího signálu použít předzesilovače TAPT 02 nebo TAPT 03.



Obr. 23 Energetická rozvaha při vodorovném rozvodu kanálů IV. a V. pásmá

Zisk měniče TAM 61 je udáván včetně převodu kmitočtů, t.j. od vstupní na výstupní, při jeho použití je vždy nutno zvolit vhodný kanál v pásmu II až III na kterém není a i v budoucnu nebude žádný vysílač či zdroj rušícího signálu. Blíže viz čl. 5.9

### 3.3 Napětí dodané do rozvodu anténou

Sílu elektrického pole vysílače pro který hodláme rozvod navrhnout a současně nejvhodnější místo pro instalaci antény zjistíme indikátorem nebo měřičem síly pole. Z tohoto údaje získáme velikost napětí dodaného půlvlnným dípolem podle vztahu:

$$U_{\text{dip}} = \epsilon \cdot \frac{\lambda}{2\pi} ,$$

kde  $\epsilon$  je intenzita elektromagnetického pole v místě příjmu ( $\mu\text{V/m}$ ;  $\text{mV/m}$ )

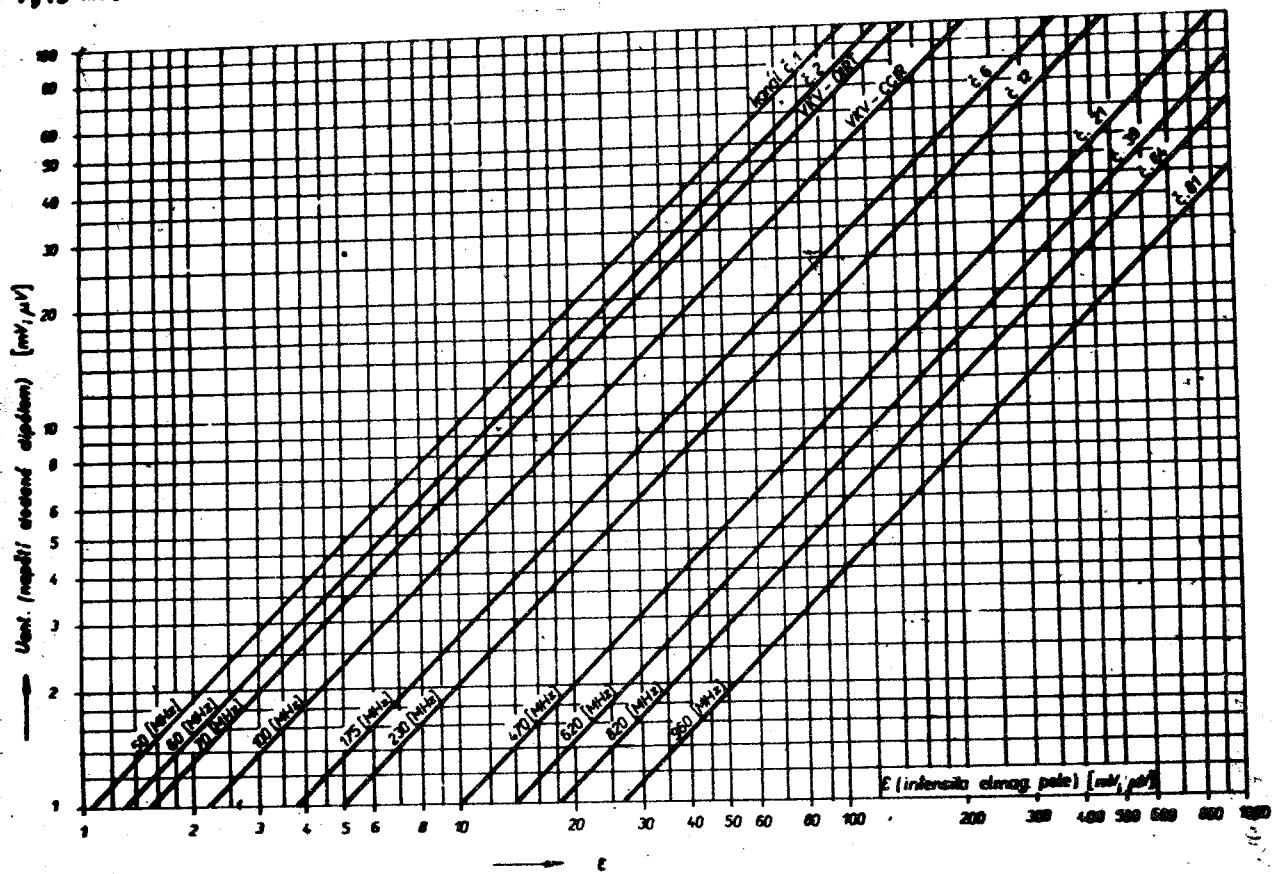
$\lambda$  je délka vlny přijímaného signálu (m) a  $\pi = 3,14$ .

Z diagramu na obr. 24 lze toto napětí pro jednotlivé kanály odečíst přímo.

Takto získaný údaj je nutno násobit ziskem použité anténní soustavy a teprve toto číslo slouží jako vstupní údaj pro energetickou rozvahu a volbu rozvodu podle bodu 3.2. Např. na kanálu č. 6 (175 - 183 MHz) byla změřena intenzita elektromagnetického pole  $800 \mu\text{V/m}$  - pak

napětí na půlvlnném dipólu bude  $220 \mu\text{V}$ . Při použití směrové antény typu YAGI se ziskem 12 dB bude na výstupních svorkách antény napětí  $220 \times 4 = 880 \mu\text{V}$ . Protože toto napětí je na impedanci  $300 \Omega$  souměrné a převodem na  $75 \Omega$  nesouměrných se zmenší o 7,6 dB, tedy na hodnotu  $370 \mu\text{V}$ , kleslo by před vstupem do zesilovací soupravy pod šumovou hranici. Je proto nezbytné v takovém případě použít předzesilovač TAPT 01, jehož zisk je nejméně 12 dB, což se symetrizací (-7,6 dB) provedenou přímo v předzesilovači dává převýšení 4,4 dB.

Na vstupu do rozvodu bude tedy při použití předzesilovače užitečné napětí signálu  $1,45 \text{ mV}$ .



Obr. 24 Diagram pro orientační určení napětí dodaného půlvlnným dipolem v I - V pásmu

### 3.4 Nejvyšší a nejnižší úrovně signálů

#### 3.4.1 Nejmenší použitelný signál v rozvodu

Klesne-li úroveň užitečného signálu na kterémkoliv místě rozvodu pod hranici určenou šumovým číslem nejbližšího následujícího zesilovače či televizoru, začne se v signálu uplatňovat šum, který se v obrazu projeví zrněním. Projde-li takový signál zesilovačem či televizorem, zesiluje se šum stejně jako užitečný signál a tento je pak ne-použitelný. Velikost použitelného signálu nutného pro uspokojivý provoz společné antény lze odcíst na základě údajů o šumovém čísle zesilovačů a předzesilovačů v diagramu na obr. 25. Při velmi slabém signálu je nutno spojit více výkonných antén tak, aby na jejich výstupu byl signál o takové úrovni, aby byl alespoň nad hranicí použitelnosti.

### 3.4.2 Nejvyšší přípustný signál

#### Pozor:

Hlavním členem, který omezuje napěťové úrovně v rozvodu je v dnešní době tranzistor. Překročením dále uvedených úrovní dojde nutně k nelineárnímu zkreslení, které se v prvé řadě projeví jako křížová modulace. S ohledem na dnes použité tranzistory a zesílení jednotlivých zesilovačů je nejvyšší přípustné napětí na výstupu ze zesilovače 110 mV a nejvyšší přípustné napětí na vstupu:

u typu TAZV 52 . . . . . 8 mV

TAZV 53 . . . . . 11 mV

TAMV 61 . . . . . 6 mV

Při větším signálu vřadíme na vstup zesilovače útlumový článek. V malých mezích lze upravit hladinu signálu potenciometrem P1 - viz. čl. 4.

Při zachování směrovosti lze v místě silného signálu použít anténu s menším ziskem. Obecně platí, že při snížení úrovně signálu o -3 dB zmenší se nelineární zkreslení o 6 dB.

### 3.5 Elektrické hodnoty předzesilovačů, zesilovačů a měniče kmitočtů:

#### 3.5.1 anténní předzesilovače vhodné pro společné a individuální antény

Typové označení	TAPT 01 (4926 A)	TAPT 02 (4927 A)	TAPT 03 (4928 A)
Kmitočtové pásmo	TV I-III	TV IV-V	TV IV-V
Kanály - vždy jeden kanál č.	1 až 12	21 až 64	21 až 64
Vstupní impedance	300 $\Omega$ (přímo na dipól)	300 $\Omega$ (přímo na dipól)	300 $\Omega$ (přímo na dipól)
Výstupní (+) impedance s označením "S" +)	75 $\Omega$ nesym.	75 $\Omega$ nesym.	75 $\Omega$ nesym.
Zesílení:	12 dB	8 dB	18 dB
Šumové číslo:	4-5 kTo	4-7 kTo	4-7 kTo
Osazení tranzistory	1 x GF 505	1 x GF 507	1 x GF 507
Napájení	9V $\pm$ 10% / 2,5 mA	9V $\pm$ 10% / 2,5 mA	9V $\pm$ 10% / 5 mA

+ ) předzesilovače se symetrikačním členem jsou určeny pro individuální antény a napájení buďto souosým kabelem nebo souměrnou dvojlinkou.

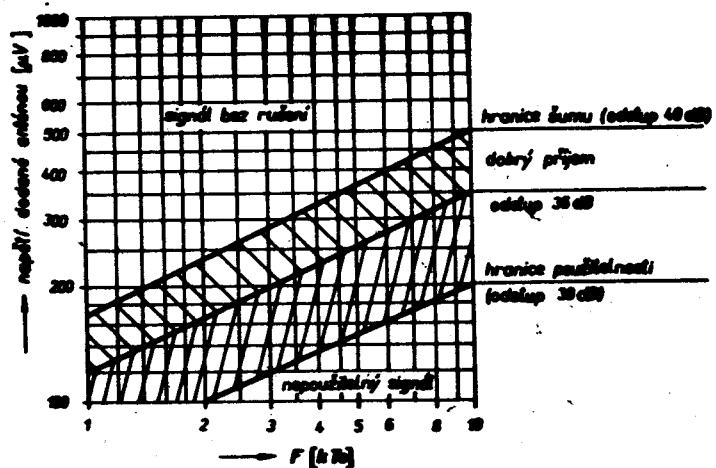
Předzesilovač TAPT 01 je určen k montáži do ochranné krabice anténních svorek, např. do ochranné krabice 3PA 251 27. Předzesilovače TAPT 02 a 03 jsou rovněž určeny k mon-

táží do ochranné krabice anténních svorek např. do ochranné krabice 3PA 251 29.

### 3.5.2 Zesilovací souprava TAZ 02 (4925 A):

#### 3.5.2.1 Vložky zesilovačů - pro vložení do skříní s napáječem TAZN 02

Typové označení	TAZV 51	TAZV 52	TAZV 53
Kmitočtové pásmo	0,15-1,6 MHz a 65-73 MHz	TV I až III	TV IV a V
Kanály (rozsah) vždy jeden kanál	DV+SV+VKV-FM	č. 1 až 12 šíře 8 MHz	č. 21 až 64 šíře 8 MHz
Vstupní impedance	75 Ω nesym.	75 Ω nesym.	75 Ω nesym.
Výstupní impedance	2 x 75 Ω paralelně	2 x 75 Ω paralelně	2 x 75 Ω paralelně
Zesílení (výkon)	DV+SV=27 dB VKV=23 dB	27 dB	22 - 25 dB
Zesílení (napětí)	DV+SV=24 dB VKV=20 dB	24 dB	19 - 22 dB
Max. výstupní napětí	AM=200 mV FM=100 mV	110 mV	110 mV
Šumové číslo	VKV - 5 kTo	5 kTo	4 - 7 kTo
Osazení tranzistory	2 x GF 505 2 x GF 504	2 x GF 505	2 x GF 507
Napájení	24 V/16 mA	24 V/6 mA	24 V/6 mA
Max. vstupní napětí	AM = 20 mV FM = 10 mV	8 mV	11 mV



Obr. 25 Diagram pro určení použitelnosti signálů  
při daném šumovém čísle

### 3.5.2.2 Měnič kmitočtů - pro vložení do rádiorského s napájecím TAZN 02

Typové označení: TAMV 61

Převod: Libovolný kanál č. 21 až 64 na libovolný kanál č. 3 až 12.

Vstupní impedance:  $75\Omega$  nesym.

Výstupní impedance:  $2 \times 75\Omega$  paralelně

Zesílení (od vstupních na výstupní svorky): 28 dB výkonově, 25 dB napěťově  
Max. výstupní napětí signálu: 110 mV.

Šumové číslo: 4 (kanál č. 21) až 8 (kanál č. 64) kT<sub>0</sub>

Stabilizace pomocného oscilátoru: křemenným výbrusem

Osazení tranzistory: 2 x GF 505, 3 x GF 507

Napájení: 24 V/15 mA

Max. vstupní napětí: 6 mV

### 3.5.3 Měnič kmitočtů - pro montáž do elektronkové soupravy TAZ 01 (4920 A)

Typové označení: TAMV 62

Technické údaje jsou shodné s měničem TAMV 61 (viz bod 3.5.2.2)

### 3.6 Skříň s napájecím TAZN 02

Je určena pro osazení nejvýše osmi libovolnými zesilovacími vložkami nebo měničem kmitočtů TAMV 61.

Vzájemné propojení všech zesilovacích vložek i měniče kmitočtů je provedeno sběračí lištou. V jedné, k tomu určené krajní poloze, je zasunuta vložka sítového napáječe, opatřeného sítovou přívodní šnúrou s vidlicí. Skříň je opatřena celkem třemi výpínánými svorkami, z nichž dvě jsou určeny pro připojení dvou stoupacích vedení a třetí v případě potřeby pro vývod ke sloučovači TASL 01.

Hlavní rozměry: 337 x 210 x 106 (výška)

#### Elektrické hodnoty vložky - napáječe:

Napětí na výstupu: 24 V

Max. stejnosměrný odběr: 110 mA

Jmenovité napětí sítě: 220 V; 50 Hz

Dovolené kolísání napětí sítě:  $\pm 10\%$

Příkon při plném zatížení: asi 6W

#### Upozornění:

Pro nezbytné vyrovnání úrovní růzváděných signálů lze v malých mezech měnit zisk zesilovacích vložek TAZV 01 (VKV - FM část), TAZV 02 i TAZV 03, jakož i měniče kmitočtů TAMV 61 i TAMV 62 potenciometrem P1 v bázi prvého tranzistoru.

Pro manipulaci s potenciometrem je nutno použít výlučně šroubováku z izolantu, který je přiložen k základní soupravě, nebo podobným šroubovákem z izolantu. Při použití kovového předmětu k obsluze potenciometru hrozí zkrat a zničení celé vložky. Větší zmenšení zisku potenciometrem P1 vede jednak ke zmenšení vstupní impedance a

tedy k odrazům na svodu od antény, jednak ke zkrácení převodové charakteristiky a tím ke vzniku nelineárního zkreslení.

#### 4. Konstrukční provedení a elektrické zapojení zesilovací soupravy

Veškeré součásti společné antény typu 4925 A jsou provedeny tak, aby splňovaly požadavky, "Základního typového podkladu", a je jich možno použít k libovolné výstavbě společných i jednotlivých antén, pokud energetická rozvaha nevyžaduje vyšší výstupní napětí ze zesilovače než 110 mV.

##### 4.1 Zesilovací souprava

Zesilovací soupravu lze vhodně kombinovat pouhou výměnou či doplněním zesilovacích vložek a tak sestavit libovolnou kombinaci přijímaných televizních kanálů a rozhlasových pásů při čemž je nutno respektovat článek 4.1.3. Skřín s napáječem (TAZN 02) lze připevnit i na základní desku se síťovou zásuvkou a silovým rozvodem jako je užita při elektronkové zesilovací soupravě 4920 A. To umožnuje snadnou nahradu elektronkové soupravy za tranzistorovou.

Zesilovací souprava je dodávána samostatně a lze ji připevnit na základní desku se síťovou zásuvkou TAZD 02 (obr. 26) nebo přímo na zeď. Rozměry pro zabudování jsou patrný z obr. 27.

Na základní desku má být zesilovací souprava montována vždy, bude-li situována do oceloplechové rozvodnice P 50/60/15 podle ČSN 35 7030 (viz obr. 28). Na základní desku je možno mimo zesilovací soupravu připevnit též rozbočovače (TARO 02) nebo dva rozbočovače a slučovač (TASL 01).

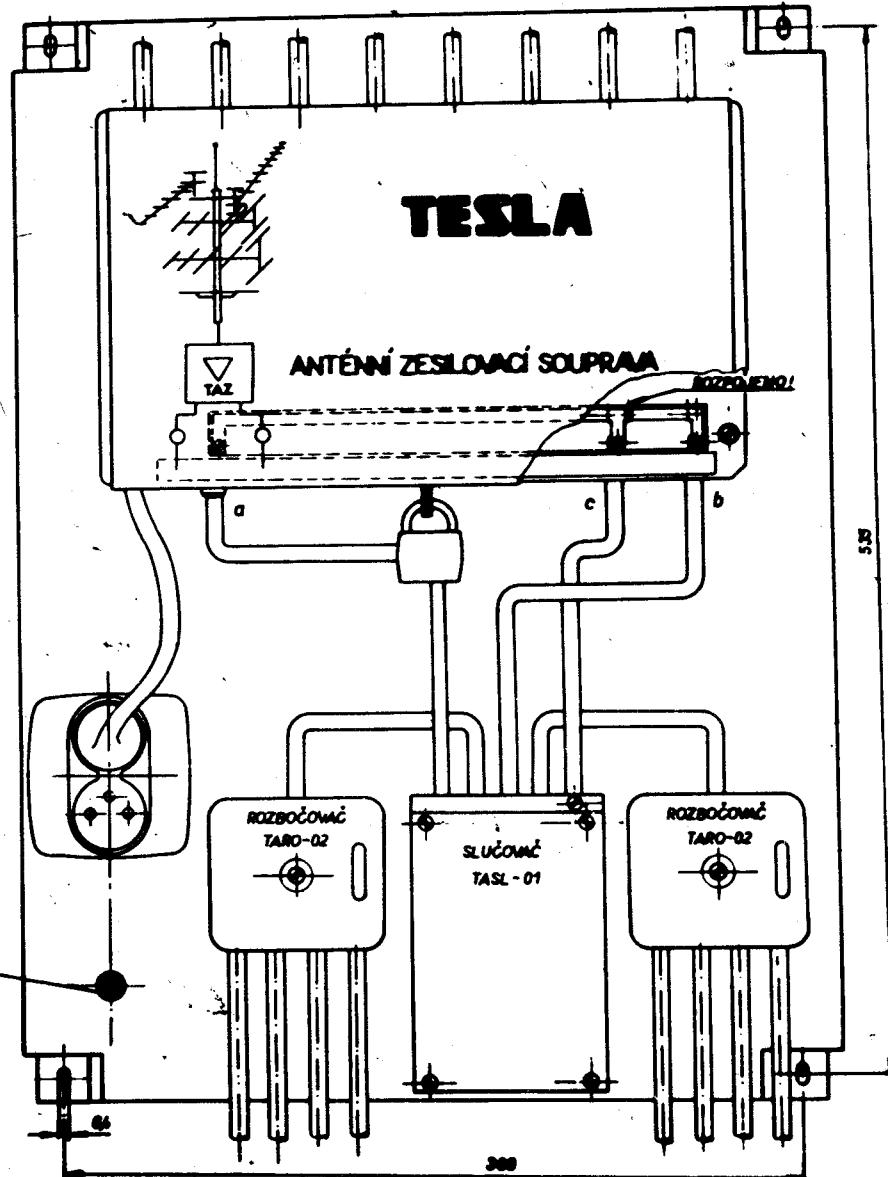
Vstup zesilovací vložky pro AM a VKV - FM rozhlas je uzpůsoben tak, že oba signály je nutno přivádět společným kabelem. Pro sloučení signálů z AM antény a VKV - FM antény slouží transformační člen TATR 02, který je součástí AM antény.

Vstup do ostatních zesilovacích vložek a měniče kmitočtů jsou řešeny s ohledem na dokonalé přizpůsobení tak, že vyžadují vždy samostatný přívod od každé antény. Výstupy všech vložek jsou provedeny tak, aby je bylo možno všechny vzájemně spojit prostřednictvím sběrné kontaktní lišty. Zde je však nutno zásadně rozlišovat mezi vložkou pro IV a V pásmo a všemi ostatními vložkami včetně vložky měniče kmitočtů. Zásadní rozdíl mezi vložkou zesilovače pro kanály v pásmu IV a V a ostatních vložek spočívá v tom, že vazební člen výstupního obvodu je proveden jako vazební smyčka, jejíž konce jsou vyvedeny na dva kolíky. Tato vazební smyčka musí být pro signály všech ostatních vložek zapojena se sběrnou lištou v serii. Proto lze zasunout zesilovací vložky pro kanály 21 až 64 pouze do prvních tří poloh počítáno od síťové vložky. V těchto třech polohách je sběrná lišta uspořádána tak, že uvolněním a vyjmutím šroubu se čtyřhrannou maticí (obr. 29 pol. 1 a 2) se sběrná lišta rozpojí. Kolíky zesilovací vložky pro kanály č. 21 až 64 se pak zasunou do otvorů pol. 3. Jelikož je na této vložce posunuta vstupní svorka, je nutno přívodní kabel zakončený podle

www.radiojournal.cz

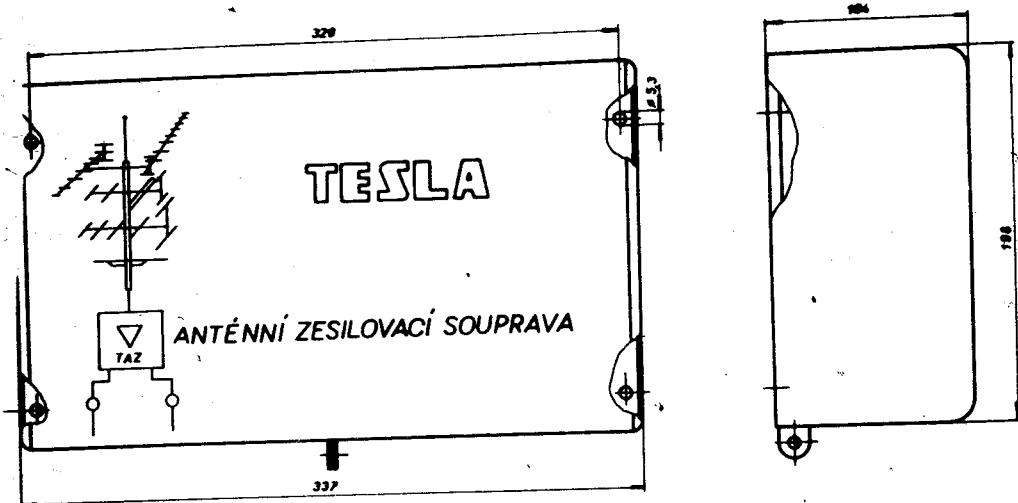
obr. 50 připevnit příchytkou na desce zesilovací vložky podle obr. 51, nikoli v tedy  
na skřín zesilovací soupravy, jak tomu je u ostatních vložek.

Pozor: Pokud nastane nutnost vyměnit takovou vložku pro kanály č. 21 až 64 za jinou  
pro kanály 1 až 12, rozhlas či měnič kmitočtů, je nutno po vyjmutí UHF vložky opět  
šroub s maticí (pol. 1 a 2 na obr. 29) zasunout do mezery mezi sběrnou lištou a pev-  
ně dotáhnout šroubovákem.

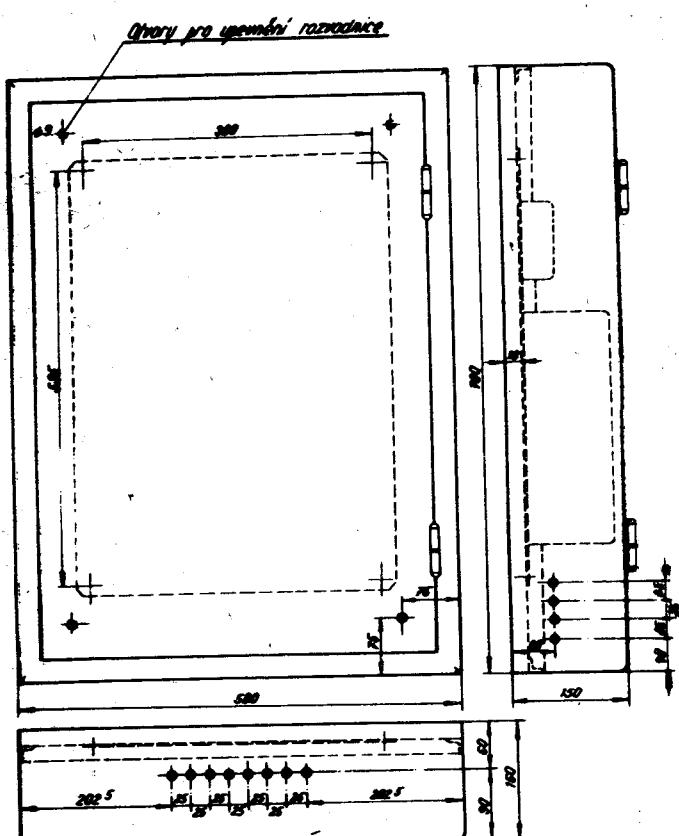


Obr. 26 Základní deska se zesilovací soupravou TAZ 02 a montážními rozměry

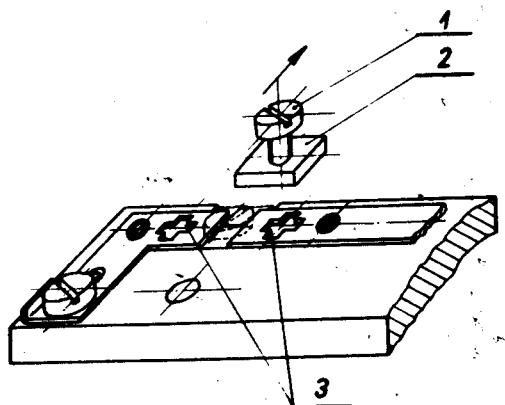
Nepoužije-li se zesilovací vložka pro kanály č. 21 až 64 je možno i do prvních tří  
poloh od sítové vložky zasunout jiné libovolné vložky. V každém případě je nutné  
před osazováním zesilovací soupravy přesvědčit se dotažením šroubů (pol. 1 obr. 29)  
o dobrém galvanickém propojení sběrné lišty.



Obr. 27 Montážní rozměry skříně zesilovací soupravy s napáječem TAZN 02



Obr. 28 Rozměry oceloplechové rozvodnice  
P50/70/15



Obr. 29 Způsob rozpojení sběrné  
lišty

#### 4.1.1 Připojení přívodů od antén na vstup zesilovací soupravy

Každá vložka zesilovače má samostatný přívod od antény. Vložky zesilovačů nejsou uzpůsobeny pro společné napájení jediným souosým kabelem. U vložek zesilovačů TAZV 51 a TAZV 52 je opletení (vnější vodič) souosého kabelu přichycen kabelovou příchytkou na skříně zesilovací soupravy, kdežto střední vodič souosého kabelu přichycen pod vstupní svorku zesilovací vložky. U zesilovací vložky TAZV 53 (UHF) je opletení sou-

osého kabelu přichyceno kabelovou příchytkou k rámu zesilovací vložky, těsně u vstupní svorky k níž je přichycen střední vodič souosého kabelu viz obr. 51. V obou případech je nutno zajistit, aby smyčka, tvořená obnaženým středním vodičem, vstupní svorkou a zpětným vedením kostrou zesilovače ke kabelové příchytce, byla co nejkratší. Takto vytvořená smyčka vnáší do vstupního obvodu neurčitou indukčnost a ovlivňuje tak parametry zesilovací vložky.

Způsob montáže přívodů je popsán v čl. 5.1.1.

#### 4.1.2 Připojení výstupů ze zesilovací soupravy k rozvodné sítí

Pozor: Zásadně musí být na zesilovací soupravu, připojeny dva souosé kabely o  $Z_0 = 75\Omega$  a to tak, že jeden z obou kabelů je připojen v místě a a druhý v místě b (obr. 30). Výstup v místě c musí zůstat volný, šroubové propojení sběrné lišty v místě d musí být překontrolováno. Způsob připojení kabelu je popsán v čl. 5.1.1.

V případě, že z vážného důvodu nelze rozvod společné antény rozdělit na dvě větve a je nutno ponechat druhý výstup ze zesilovací soupravy volný, musí být tento volný výstup překlenut odporem viz obr. 31, jehož hodnota se blíží co nejpřesněji hodnotě  $75\Omega$ . Nejlépe je k tomu vhodný odpor typu MK 650 53. Ponechá-li se jeden výstup ze zesilovací soupravy nezatížený, pak dojde k rozladění všech zapojených zesilovacích vložek.

#### 4.1.3 Provoz dvou kmitočtově blízkých kanálů

Paralelní spojování výstupních obvodů jednotlivých vložek je možno pouze tehdy, jestliže výstupní obvody všech ostatních vložek mají vůči kmitočtu uvažované vložky velmi vysokou impedanci. V opačném případě pracuje uvažovaný zesilovač nejen do rozvodu, ale i do ostatních zesilovačů a výsledkem tohoto vzájemného ovlivňování je rozmanitý a nevýrazný obraz.

Je-li nutno přijímat spol. anténou např. dva kanály sousední v pásmu I až III, nebo kanál č. 2 a VKV - FM OIRT, pak je nutno přivést jeden z takových signálů prostřednictvím slučovače TASL 01.

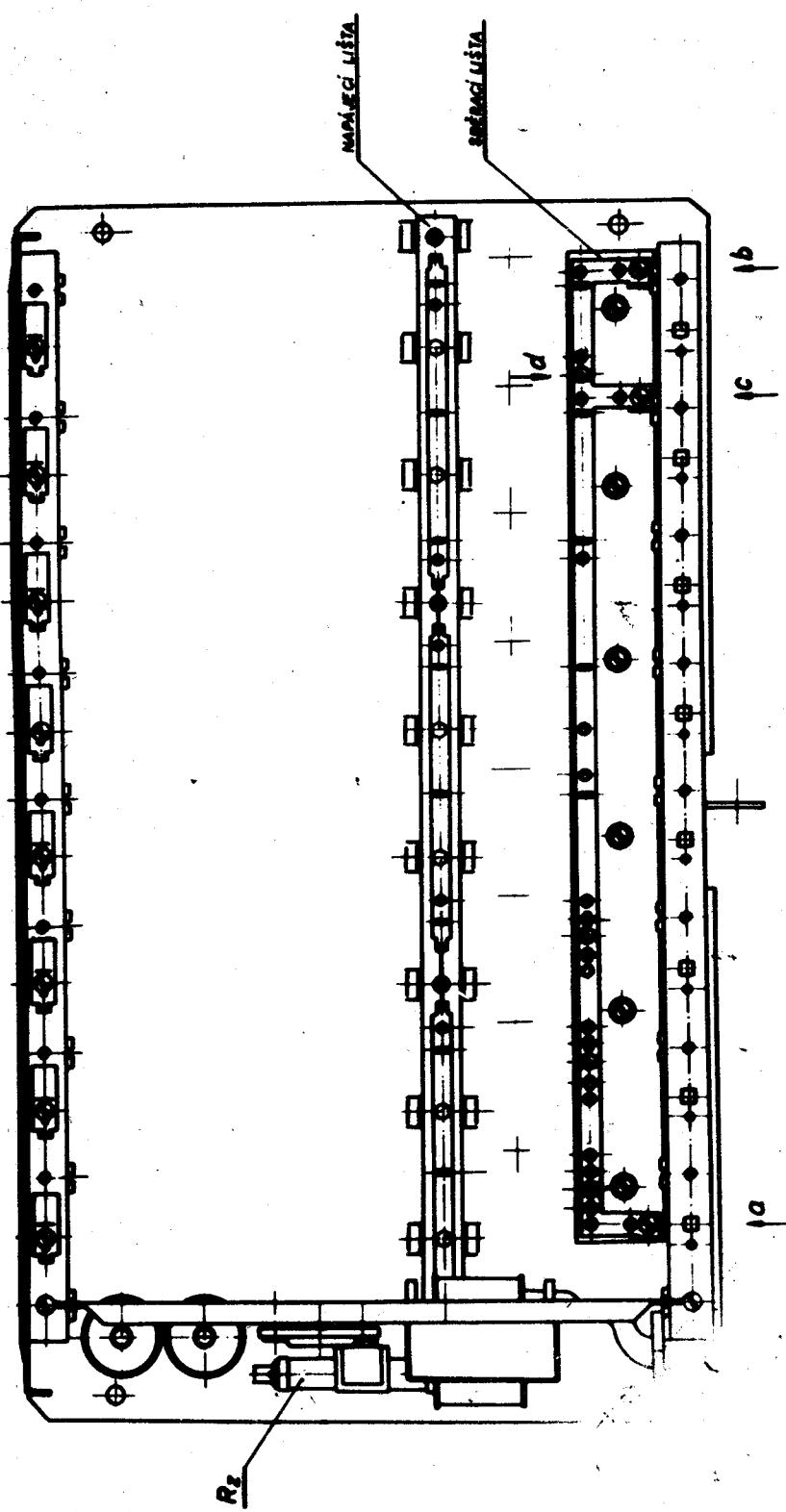
Při tom platí zásada, že vložka toho kanálu, který má větší intenzitu přijímaného signálu bude umístěn v nejvzdálenější, to je osmé poloze vůči síťové vložce, při čemž se sběrná lišta vyjmutím šroubu s maticí v místě d (obr. 30) rozpojí.

Při provozu dvou sousedních kanálů sloučených slučovačem TASL 01 závisí jakost příjmu v prvé řadě na schopnosti televizoru vybrat pouze požadovaný kanál (selektivita vůči sousedním kanálům). Blížší viz čl. 5.5.

#### 4.2 Vložka síťového napáječe TAZN 02

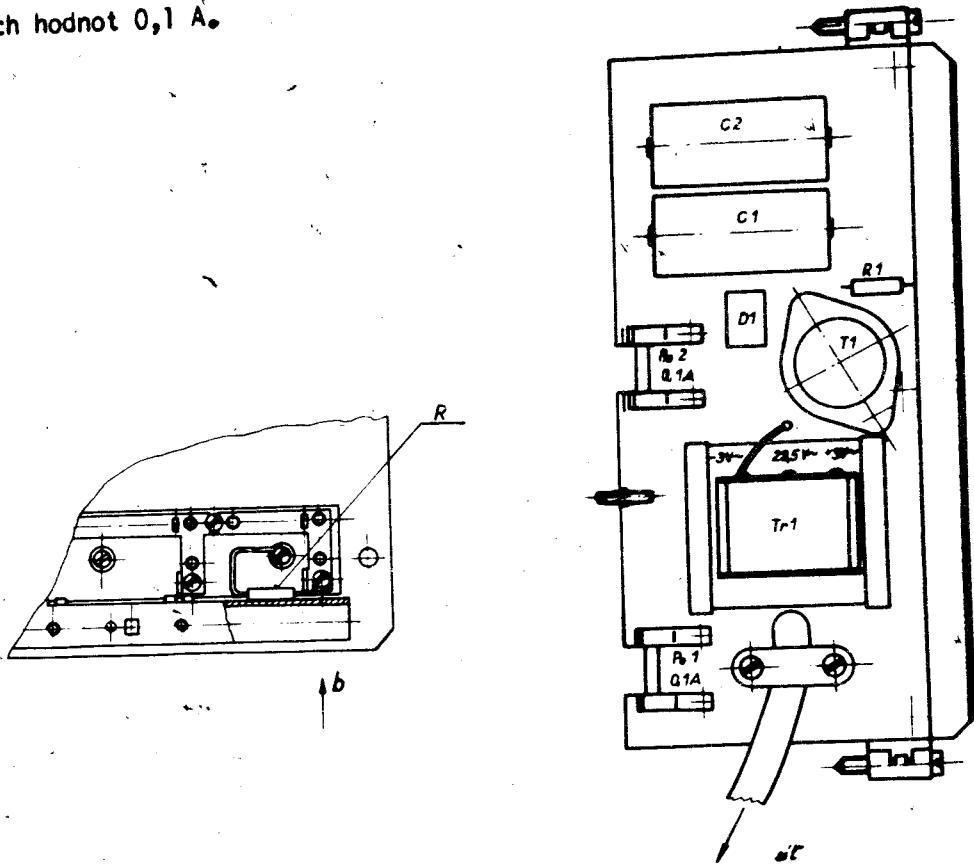
Je vyjmíatelná po povolení dvou nezatravných šroubů, které ji přidržují k bočnicím základní desky. Před vyjmutím vložky napáječe ze základní desky je bezpodmínečně nutno vyjmout vidlici síťového přívodu ze síťové zásuvky na základním rámu. Schéma síťového napáječe je na obr. 32.

Síťový transformátor (Tr 1) odděluje zesilovací soupravu od silové sítě. Jeho sekun-



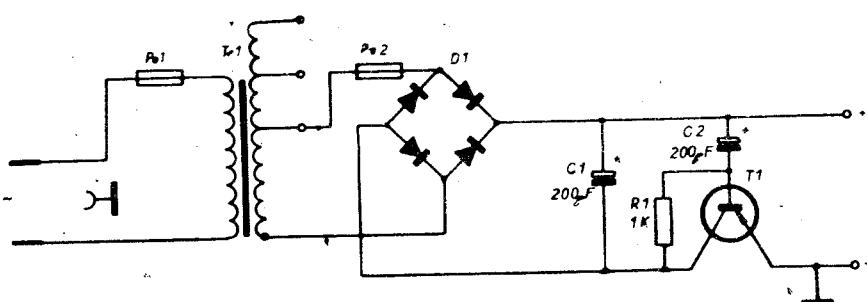
Obr. 30 Rozmístění výstupních svorek zesilovací soupravy a umístění  
srážecího odporu

dární vinutí má dvě odbočky po 3 V, aby bylo možno vyrovnat úbytek stejnosměrného napětí při větším počtu zesilovacích vložek. K usměrnění je použit selenový můstek (D1). Tranzistor (T1) je zapojen jako indukčnost a nahrazuje tak vyhlazovací tlumivku. Primár a sekundár je jištěn pojistkami Po 1 a Po 2 stejných hodnot 0,1 A.



Obr. 31 Způsob zakončení výstupu  
zesilovací soupravy při  
jednom stoupacím vedení

Obr. 33 Rozložení součástí  
napáječe TAZN 02



Obr. 32 Základní zapojení napáječe TAZN 02

#### 4.2.1 Nastavení provozního napětí

Pro nastavení napětí +24 V na napájecí liště je možno podle počtu zesilovacích vložek kombinovat přepojení přívodu k sekundáru transformátoru se zařazením zatěžovacího od-

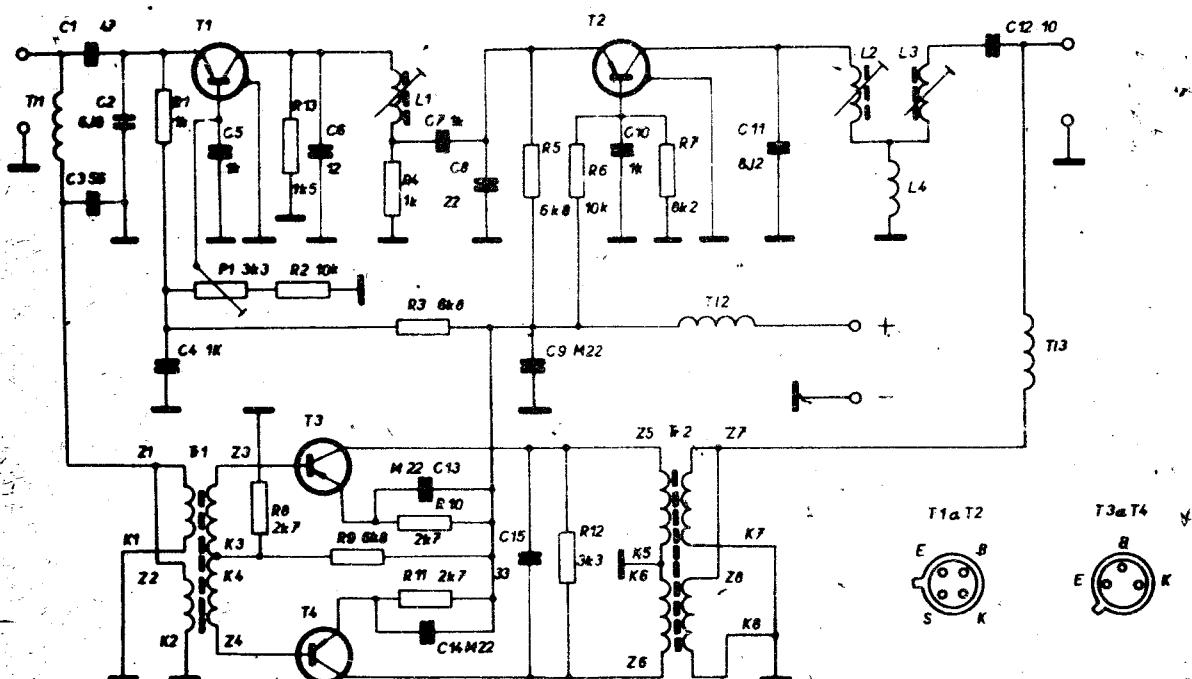
peru  $R_z$  (obr. 30). Vě výrobě je odpor  $R_z$  připojen mezi napájecí lištu a zem a přívod k sekundáru připájen na nejnižší napětí. Při vložení jediné zesilovací vložky bude na napájecí liště napětí asi 25 V, což je přípustné. Protože zesilovací vložky mají různý odběr proudu nelze přesně určit kdy je nutno odpojit  $R_z$  nebo přepojit přívod k sekundáru, platí však zásada:

- a/ Napětí měřené na napájecí liště nesmí překročit + 25,5 V,
  - b/ Klesne-li, přidáním vložky, napětí na napájecí liště pod 22,5 V, pak se v prvé řadě odpojí zatěžovací odpor a teprve tehdy, když by po odpojení  $R_z$  stouplo napájecí napětí nad + 25,5 V, je možno připojit  $R_z$  a přepojit přívod k sekundáru na vyšší napětí. Odpor  $R_z$  se odpojuje pouze od napájecí lišty, druhou stranou zůstane připájen na kostře pro případ další manipulace.
  - c/ Při plném osazení soupravy, nesmí překročit úhrnný odběr stejnosměrného proudu hodnotu 100 mA, při tom provoz zesilovačů i měniče je uspokojivý i při napájecím napětí 22 V.

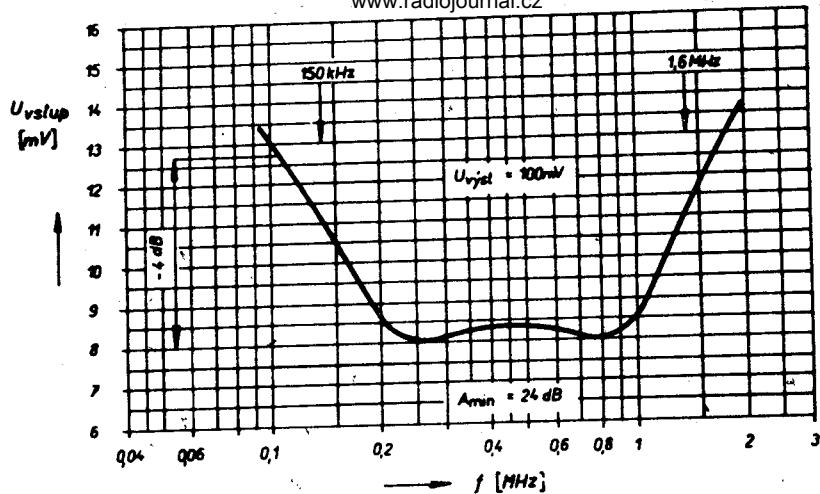
Rozložení součástek na napáječi je patrné z obr. 33.

### 4.3 Vložka zesílovače AM a VKV - FM rozhlasových pásem - TAZV 51

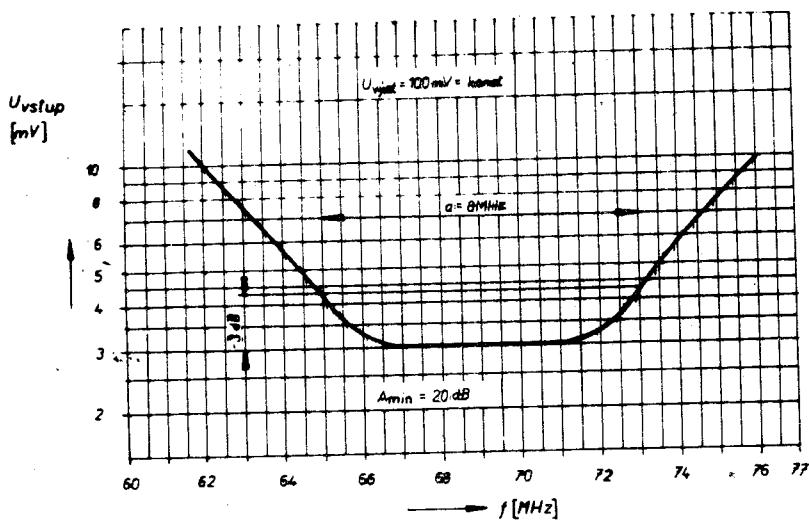
Jak patrno ze schéma na obr. 34 jde o dvoutranzistorový zesilovač T1 a T2 pro VKV-FM pásmo, jehož zapojení je shodné se zapojením zesilovacích vložek TAZV 52 pro kanály 1 - 12 a o zesilovač pro AM pásmo (T3 - T4) v souměrném zapojení, aby se dosáhlo delší lineární převodové charakteristiky nutné pro zamezení nelineárního zkreslení při příjmu silnějších signálů.



Obr. 34 Základní zapojení zesilovací vložky AM a VKV - FM TAZY 51



Obr. 35 Útlumová charakteristika AM části zesilovačí vložky TAZV 51



Obr. 36 Útlumová charakteristika VKV - FM části zesilovačí vložky TAZV 51

Přes vstupní výhybku tvořenou tlumivkou T1 1 a kondenzátorem C 1 je vstupní signál rozdělen do pásem AM a VKV-FM rozhlasu. Sloučení je provedeno opět výhybkou tvořenou tlumivkou T1 3 a kondenzátorem C 12 (10 pF). Transformátory pro AM (Tr1 a Tr2) jsou vinuté na ferritových jádrech. Potenciometrem P1 je možno, pouze však ve velmi malých mězích, měnit zisk VKV-FM části.

Pozor! Větší zmenšení zisku vede jednak k zmenšení vstupní impedance, ale zejména ke zkrácení převodové charakteristiky a tím ke vzniku nelineárního zkreslení.

Výsledná útlumová charakteristika AM pásmu je na obr. 35, pro pásmo VKV-FM platí obr. 36. Rozložení součástí na vložce zesilovače AM a VKV-FM pásmu je na obr. 37.

#### 4.4 Vložka zesilovače pro kanály pásmu I až III-TAZV 52

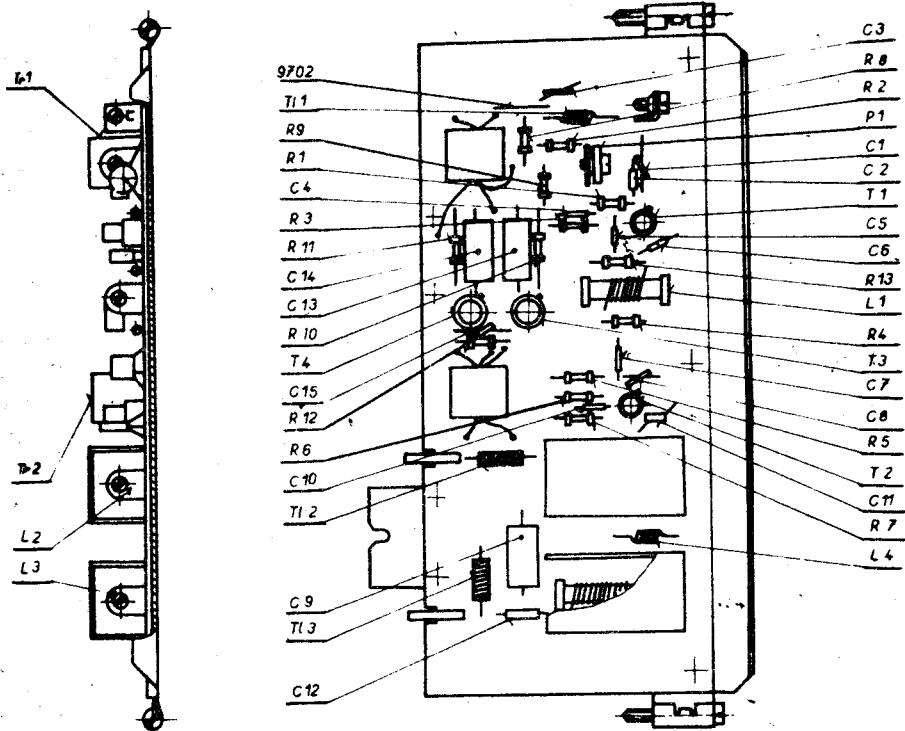
Zapojení vložek pro kanály č. 1 až 12 je stejné jako u VKV-FM části vložky TAZV 51.

Schema zapojení je patrné z obr. 38. Vložky pro jednotlivé kanály se od sebe vzájemně

tíží pouze v tom, že u vložek pro kanály pásmu I a II odpadá tlumící odpor R9 a u vložek pro kanály pásmu III odpadá tlumící odpor R10 a indukčnost L4.

Vstupní obvod je navržen s ohledem na šumové přizpůsobení a minimální odraz, je nejdůležitější a širokopásmový.

Tvar útlumové charakteristiky je převážně dán pásmovou propustí tvořenou indukčnostmi L2 - L3 s proudovou vazbou tvořenou kapacitou C11. Vazba mezi prvním a druhým tranzistorom je provedena článkem ve tvaru  $\Pi$ , který je tvořen podélnou indukčností L1 a příčnými kapacitami C6 a C13. Ke zvýšení stabilizace a životnosti je zvoleno napájecí napětí 24 V.



Obr. 37 Rozložení součástí vložky AM a VKV - FM TAZV 51

Pracovní bod T1 lze v malých mezích nastavit potenciometrem P1, tím lze též v malé míře zmenšit zisk zesilovací vložky. Při tom je však nutno mít na zřeteli, že při zmenšení zisku se zkracuje převodová charakteristika, takže dojde k přebuzení a tím i k nelineárnímu zkreslení již při výstupním napětí nižším nežli 110 mV.

Z tohoto důvodu lze P1 použít pouze ke srovnání výstupního napětí všech zesilovacích vložek v rozmezí max. 6 dB.

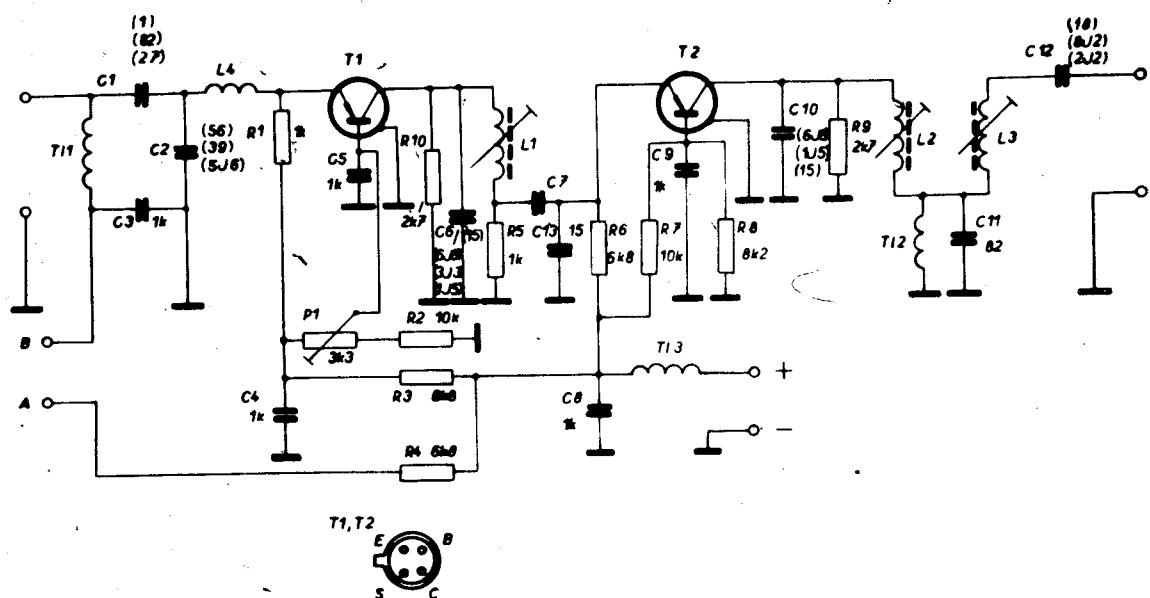
Vstupní obvod dále umožňuje stejnosměrné napájení předzesilovače TAPT 01 umístěného v krabici přímo u antény. Blíže viz upozornění k čl. 3,6.

Bude-li u antény zařazen předzesilovač TAPT 01, spojí se body A-B vyznačené na schématu do krátká. Tím je vstupní svorka zesilovací vložky připojena přes tlumivku T1 1 a odpor R4 na zdroj stejnosměrného proudu. Při odběru předzesilovače 2,5 mA je na odporu R4 takový spád napětí, že na vstupní svorce a tím i na předzesilovací bude napájeno

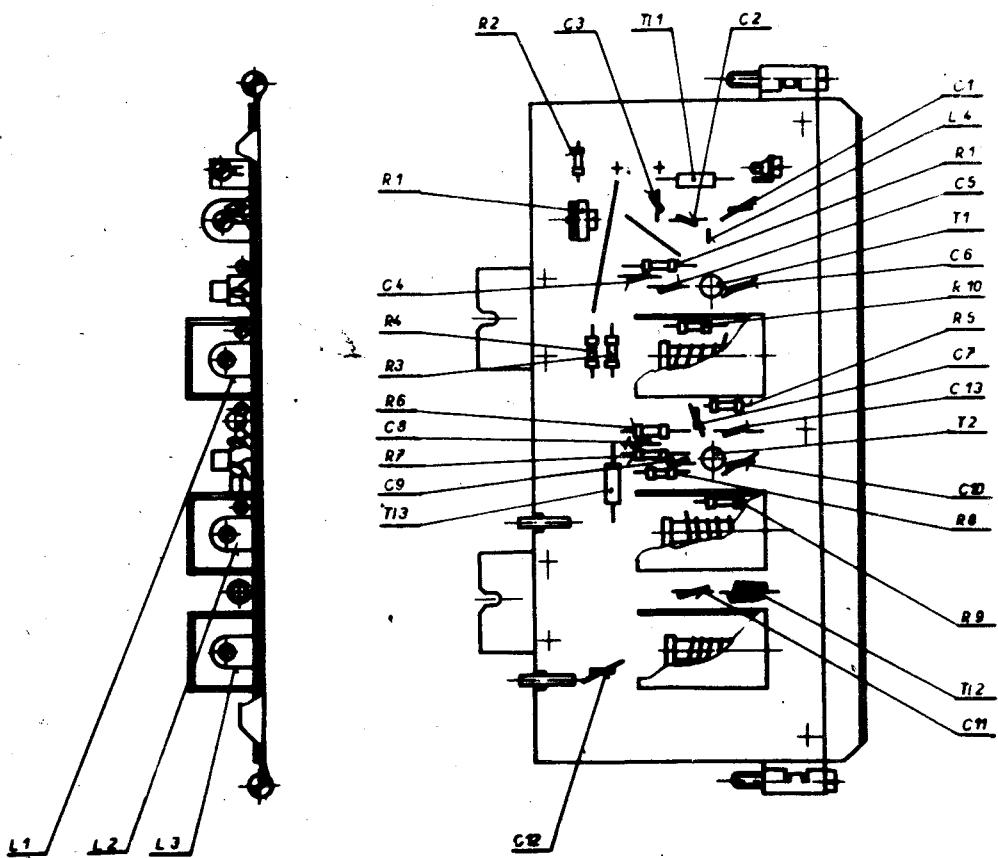
cí napětí +9 V.

Pozor! Nepoužíjte-li se předzesilovač TAPT 01 musí být body A-B rozpojené. Z továrny jsou zesilovací vložky dodávány bez krátkospoje, takže na vstupní svorce není žádné stejnosměrné napětí.

Rozložení součástí zesilovací vložky pro kanály č. 1 až 12 je na obr. 39.



Obr. 38 Základní zapojení zesilovací vložky I. - III. pásmá TAZV 52



Obr. 39 Rozložení součástí zesilovací vložky I. - III. pásmá TAZV 52

### 3 Vložka zesilovače pro kanály pásmu IV a V - TAZV 53

Zapojení zesilovacích vložek pro kanály č. 21 až 64 odpovídá technice obvodů s rozprostřenými parametry. Jednotlivé rezonanční obvody jsou proto tvořeny vedením o délce  $\lambda/4$  zkráceným na otevřeném konci dolaďovacími kondenzátory. Schéma zapojení je na obr. 40.

Vstupní obvod je tvořen vedením dlouhým  $\lambda/4$  tvořeným vedením L1 a L1' v serii. Na odtoku tohoto vedení je přes C1 připojen vstup. Přesné nastavení vstupní impedance se provádí změnou délky L1, přizpůsobení na vstup tranzistoru se provádí kondenzátorovým členem C2.

Mezi T1 a T2 je provedena jako pásmová propust (L3 - L5), jejichž vzájemná vazba se nastavuje tvarem vazební smyčky L4. Obdobná pásmová propust (L6 - L8) s vazební smyčkou L7 tvoří výstupní obvod. Z tohoto obvodu se oddebírá energie vazební smyčkou L2.

Ladění rezonátorů L3 - L5 a L6 - L8 se provádí kapacitním zkracováním trimry C6 - C7 a C11 - C12.

Nastavení pracovního bodu T1 a tím i částečnou regulací zisku zesilovací vložky lze provést obdobně jako u TAZV 51 potenciometrem P1. Rovněž zde dochází však při uzavírání T1 ke zkracování převodové charakteristiky takže dojde k přebuzení a tím i k ne-lineárnímu zkreslení, již při výstupním napětí nižším nežli je 110 mV a dále platí upozornění z čl. 3.6. Pro kanály č. 21 až 64 se užívá dvou druhů anténních předzesilovačů a to jednotranzistorového TAPT 02 a dvoutranzistorového TAPT 03. V důsledku toho je i vstupní obvod zesilovací vložky TAZV 53 upraven tak, aby bylo možno napájet podle potřeby jedno nebo dvoutranzistorový předzesilovač.

Použije-li se jednotranzistorový předzesilovač TAPT 02, spojí se body označené A-B do krátka.

Použije-li se dvoutranzistorový předzesilovač TAPT 03, spojí se body označené B-C do krátka.

Založení součástí je na obr. 41.

**Upozornění:** Nepoužije-li se žádný předzesilovač, pak musí zůstat bod B volný. V opačném případě dojde ke zkratu přes obvod symetrikačního člena. Z továrny jsou zesilovací vložky dodávány bez krátkospojů, takže na vstupní svorce není žádné stajncsměrné napětí.

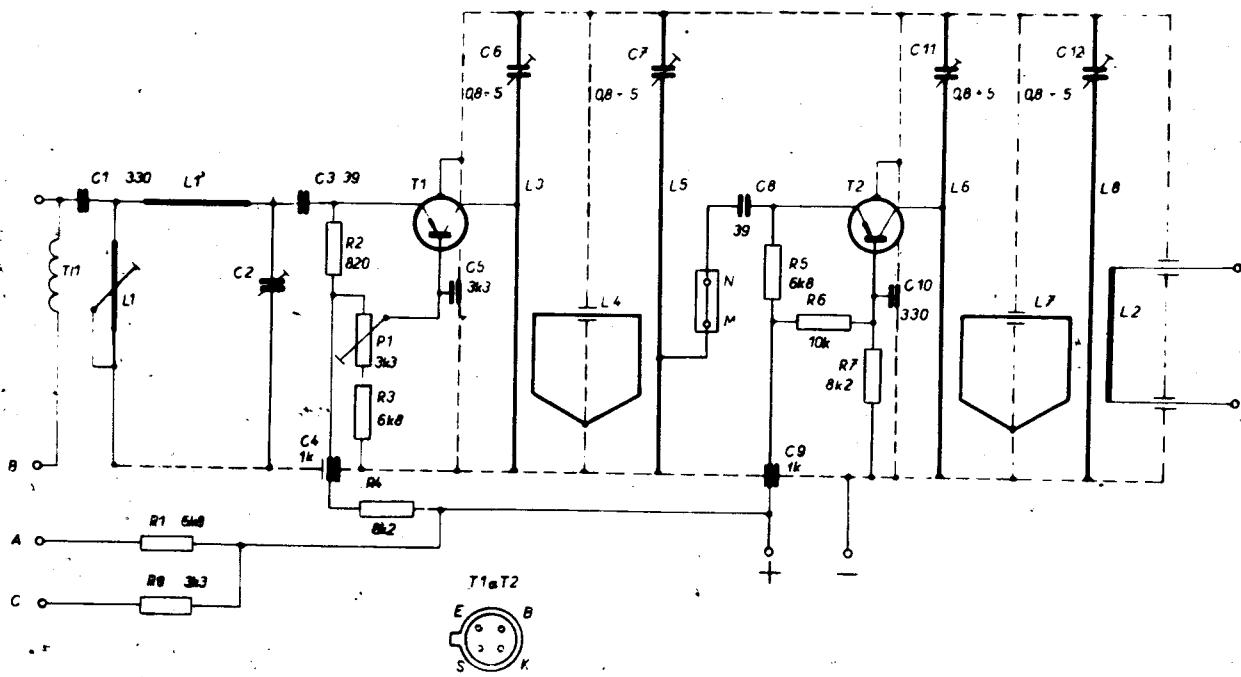
### 4 Měnič kmitočtů TAMV 61 a TAMV 62

Elektrické provedení obou typů měničů kmitočtů je shodné, oba typy se od sebe liší pouze mechanicky rozdílnou konstrukcí pro připevnění.

Schéma zapojení je na obr. 42.

Vstupní část (T1) je zesilovač pro kmitočty v pásmu IV a V selektivně laděný na jeden kanál a dokonale na vstupu přizpůsobený. Tento obvod je proveden technikou s rozprostřenými parametry. Tranzistor T2 pracuje jako směšovač, na jehož emitor se přivádí zesílený vstupní signál přes C10 a signál pomocného oscilátoru přes C11. Pomocný osci-

látor je dvoustupňový. T5 je zapojen jako krystalem řízený oscilátor pracující na základním kmitočtu asi 80 až 150 MHz. Krystal X pracuje ve zpětnovazební větví mezi kolektorem a emitorem v seriové rezonanci. Kapacita držáku a přívodů je kompenzována paralelní indukčností T1 2, s níž tvoří paralelní rezonanční obvod. Při výměně krystalu za jiný typ pro stejný kmitočet nebo pro jiný kmitočet je nutno změnit i indukčnost T1 2, aby bylo dosaženo paralelní rezonance. T4 je násobič v jehož kolektorovém obvodu je tyčový rezonátor L5. V kolektoru směšovače T2 je zapojen selektivní jednostupňový zesilovač T3, jehož úkolem je též oddělení rozvodu od kmitočtových produktů směšovače. Jeho zapojení je stejné jako zapojení druhého stupně vložky zesilovače TAZV 52. Rozložení součástí měniče kmitočtů je na obr. 43.

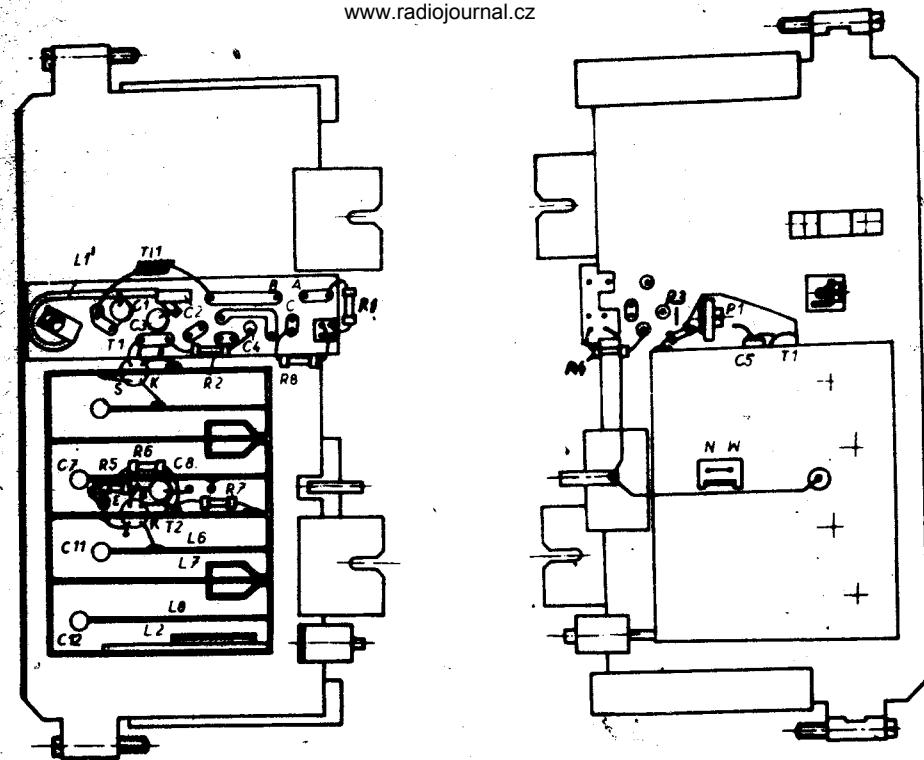


Obr. 40 Základní zapojení zesilovací vložky IV. a V. pásmá TAZV 53

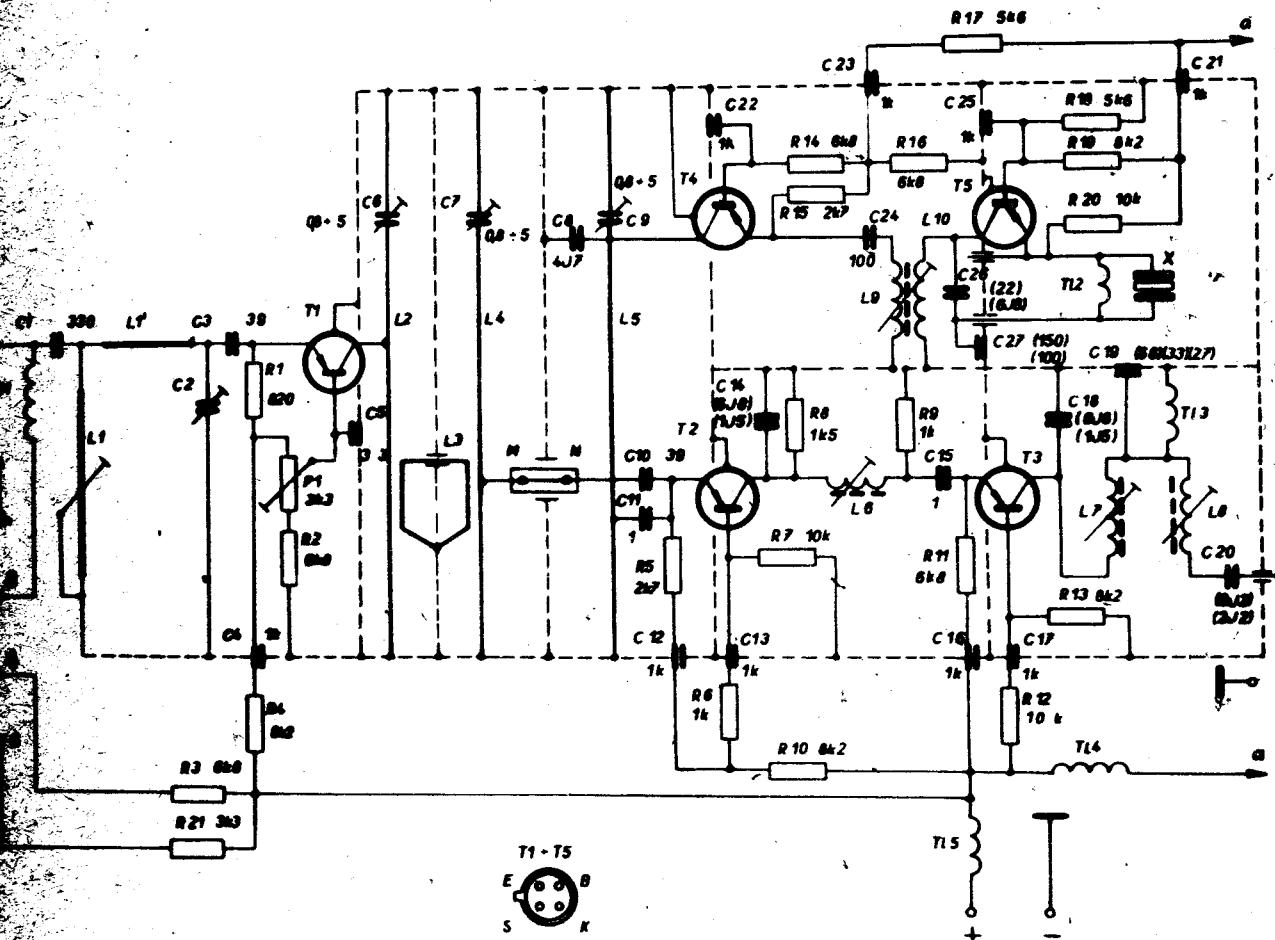
#### 4.7 Anténní předzesilovač pro kanály pásm I až III - TAPT 01

Zapojení předzesilovače TAPT 01 pro nesouměrný výstup je na obr. 44. Jak patrilo, je o jednostupňový zesilovač s apériodickým vstupem. Tr1 je symetrikační člen. L1 a L2 tvoří pásmovou propust nadkriticky vázanou magnetickou vazbou.

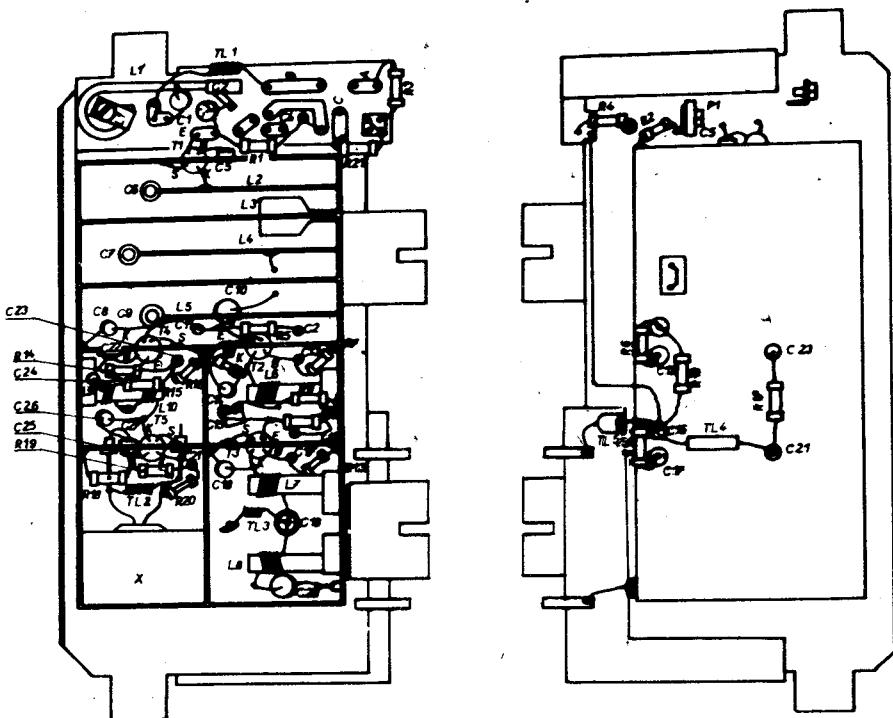
Upozornění: Oproti provedení se souměrným výstupem, které je určeno pro individuální antény není u tohoto předzesilovače provedena ochrana proti přepólování zdroje stejnosměrného napětí. V případě jiného způsobu použití nežli ve spojení se zesilovací soupravou TAZ 02 je proto nutno pečlivě zajistit, aby byla dodržena polarita stejnosměrného napájecího napětí tak, jak je vyznačena na obr. 44. Schema rozložení součástí je na obr. 45.



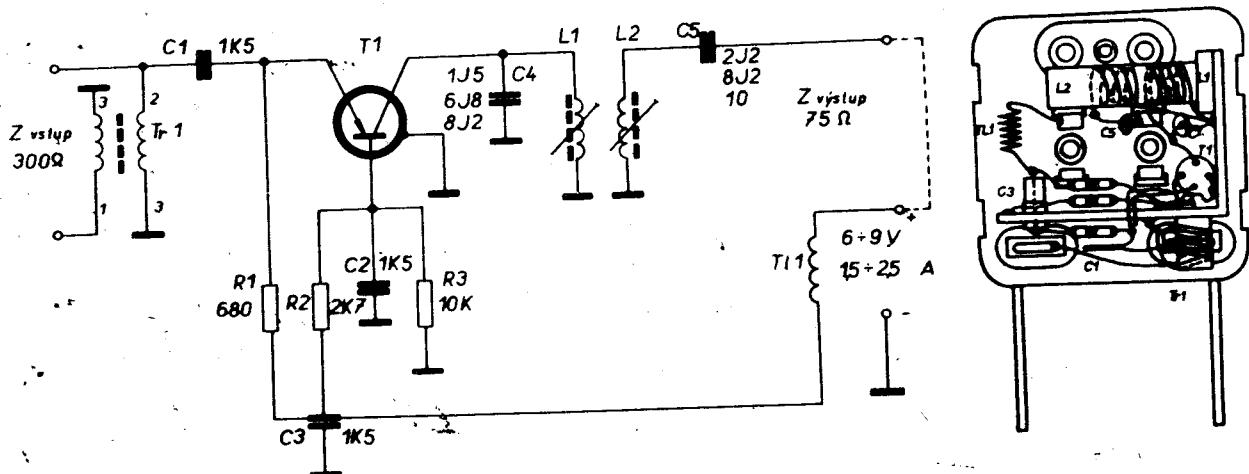
Obr. 41 Rozložení součástí zesilovací vložky IV. a V. pásmá  
TAZV 53



Obr. 42 Základní zapojení měniče kmitočtů TAMV 61



Obr. 43 Rozložení součástí měniče kmitočtů TAMV 61



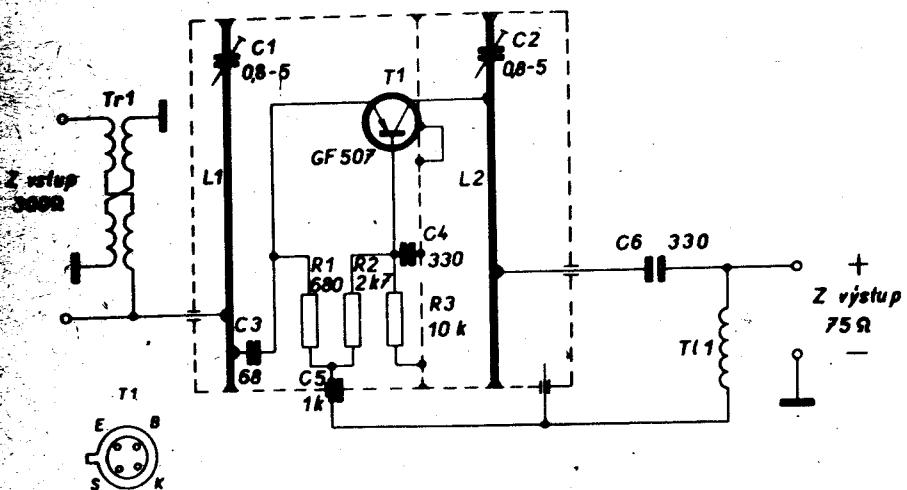
Obr. 44 Základní zapojení předzesilovače TAPT 01

Obr. 45 Rozložení součástí předzesilovače TAPT 01

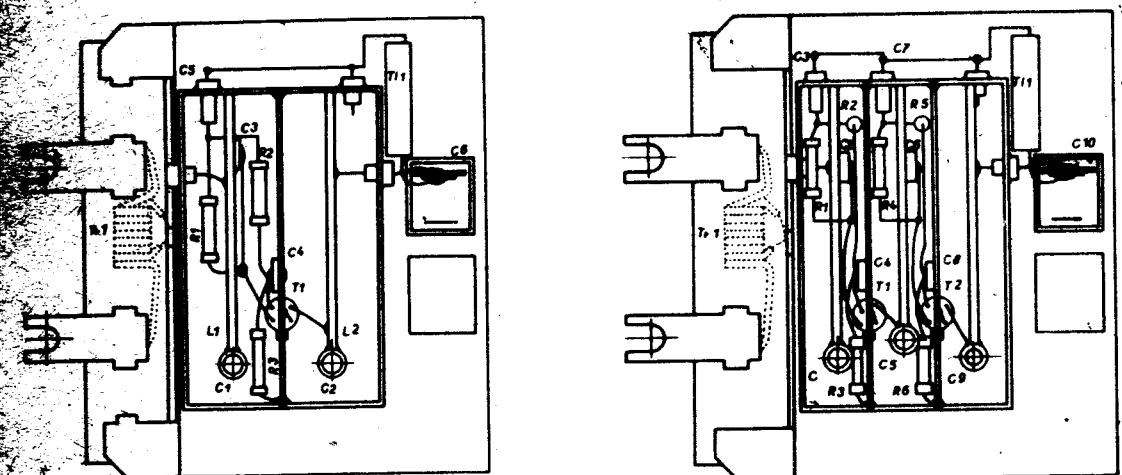
#### 4.8 Anténní předzesilovače pro kanály pásm IV a V - TAPT 02 a TAPT 03

Schema zapojení jednotranzistorového předzesilovače TAPT 02 je na obr. 46. Tr1 je symetrizacní člen tvořený půlvlnnou smyčkou. L1 je čtvrtvlnný rezonátor v obvodu emitoru, L2 je čtvrtvlnný rezonátor v obvodu kolektoru. L1 a L2 jsou rozloženě laděny. Rozložení součástí TAPT 02 je na obr. 47.

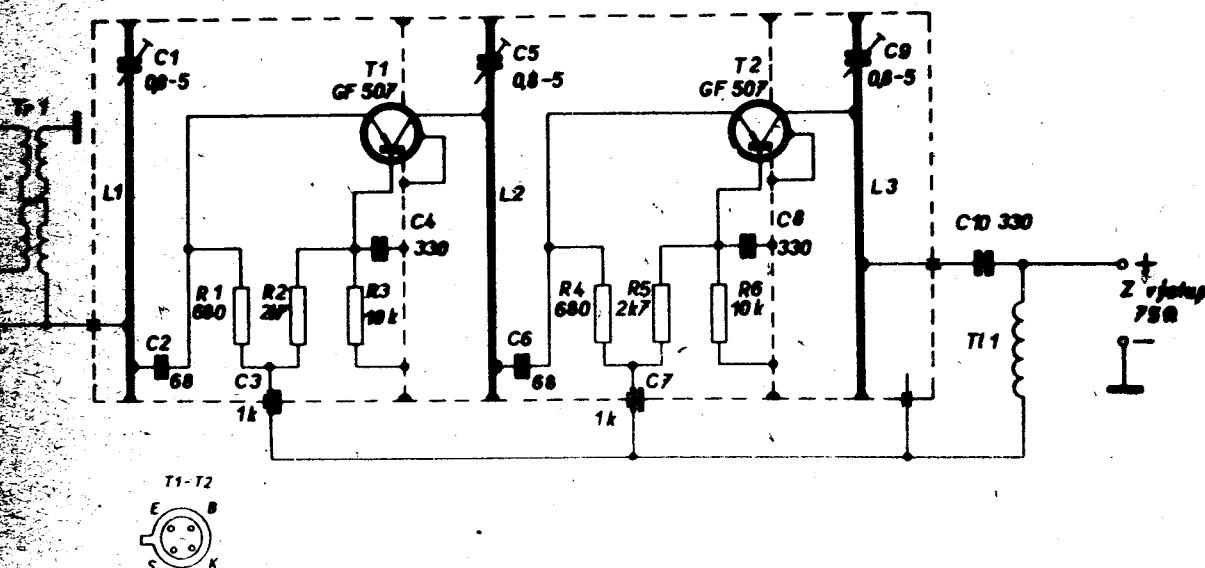
Schema zapojení dvoutranzistorového předzesilovače TAPT 03 je na obr. 48. Funkce jednotlivých součástí je obdobná jako u TAPT 02; L1 - L2 a L3 jsou rovněž čtvrtvlnné re-



Obr. 46 Základní zapojení předzesilovače TAPT 02



Obr. 47 Rozložení součástí předzesilovače  
TAPT 02



Obr. 48 Základní zapojení předzesilovače TAPT 03

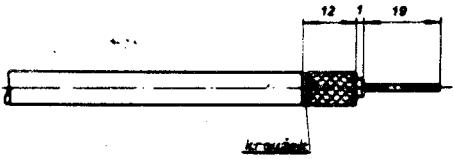
~~zónatory zkracene kapacit a rozlozene ladene. Rozlozeni soucasti TAPT 03 je na obr. 4.~~

Jak patrno, rovněž u TAPT 02 a TAPT 03 ~~v neni jouna ne soumerného provedení určeného pro STA~~ provedena ochrana proti následkům přepílování zdroje stejnosměrného napětí. Platí to i zde upozornění z čl. 4.7.

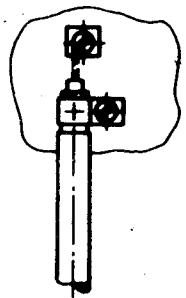
## 5. Způsoby montáže dílů společné antény

### 5.1 Všeobecně

5.1.1 Z cenových důvodů není pro připojení souosého kabelu k jednotlivým dílům STA použito souosých konektorů, je však bezpodmiňně nutno věnovat připojným místům veškerou péči, protože jsou při méně pečlivém provedení zdrojem odrazů v signálu, což má za následek zhoršení obrazu i značné ztráty. Použití souosého kabelu s pěnovým dielektrikem toto nebezpečí značně zvyšuje, protože pěnové dielektrikum se dotažením kabelové příchytky deformuje a tak nastává změna charakteristické impedance kabelu se všemi důsledky. Pro elektricky vyhovující montáž je nutno předem upravit konec kabelu podle obr. 50. Na opletení, které se mírným tahem směrem ke konci kabelu sevře, vloží se kroužek a opletení se přehrne zpět po celém obvodu a přitáhne ke kroužku. Správné připojení kabelu k jednotlivým dílům je patrno z obr. 51. Po přitažení pod svorku se zbylá část vnitřního vodiče odstraní.



Obr. 50 Způsob úpravy konce souosého kabelu pro montáž  
Obr. 51 Správná montáž kabelu k součástem rozvodu  
k součástem rozvodu



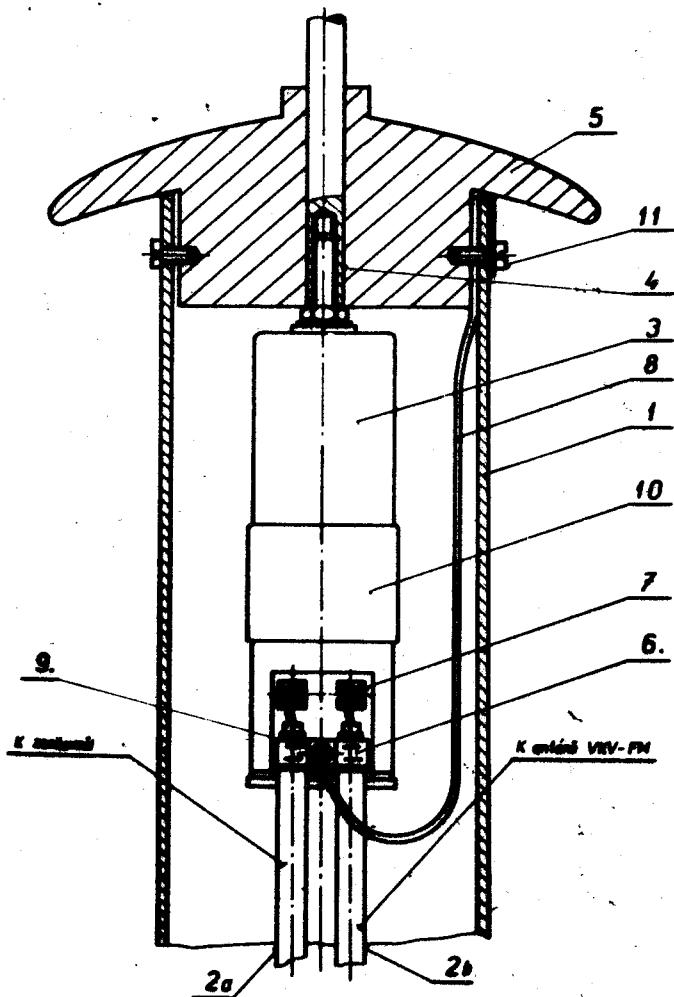
5.1.2 Vlastnosti souosého kabelu VFKV 600 se velmi zhoršují, je-li kabel vystaven slunečnímu záření a povětrnostním vlivům. Ochranný pláště kabelu, tvořený tenkou vrstvou PVC, vlivem povětrnosti a hlavně slunečního záření mikroskopicky rozpraská a vniklá vlhkost znehodnotí jak opletení kabelu, tak i polyetylenové dielektrikum. Útlum takto narušeného kabelu je podstatně vyšší, nežli udává diagram na obr. 8. Typ VFKV 603 je vhodný i pro venkovní montáž. Proto je nutno používat pro přívody od antén k zesilovací soupravě pouze souosý kabel VFKV 603 nebo jiný s ochranným pláštěm proti působení povětrnosti a vlhkosti.

5.1.3 Souosý kabel se k anténě pro AM rozhlas připojí prostřednictvím transformačního

**Obr. 52.** Dipolové antény pro VKV-FM a všechny televizní kanály se k souosému kábelu připojí prostřednictvím symetrikačního člena TASY 02 nebo TASY 03. V případě, že mezi anténní rozvahy bude použit předzesilovač, odpadne symetrikační člen a jeho místo nahradí předzesilovač.

Montáž transformačního členu TATR 02 (obr. 52)

Na stožáru (1) se protáhne současně s kably pro ostatní antény souosý kabel (2a) (pro přívod od transformačního člena), i kabel 2b (pro přívod od antény pro VKV-FM). Mimo stožár se zašroubuje transformační člen (3) do paty bičové antény (4), opatřené isolátorem (5). Kabely s upraveným koncem podle obr. 50 se připevní pod příchytku (6) a svorkou (7) způsobem naznačeným v obr. 52. Přebývající konec středního vodiče kabelu se odstraní štípacími kleštěmi. Měděný drát o průřezu alespoň  $3 \text{ mm}^2$  a délce alespoň 180 mm se připevní pod příchuť (9) a vede se naznačeným způsobem. Ochranná manžeta (10) se převede přes monostor transformačního členu až po zadní doraž.



Obr. 52 Způsob montáže transformačního členu  
TATR 02

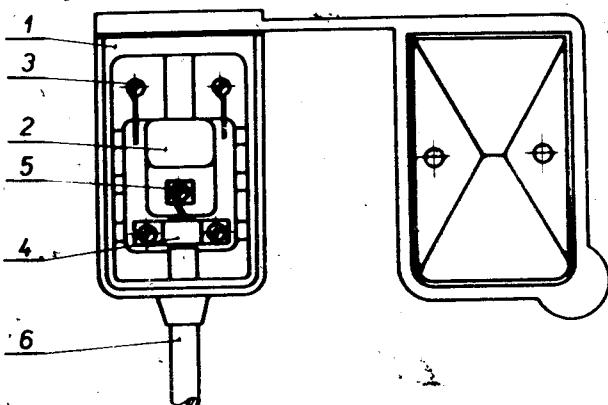
d/ Tako přimontovaný transformační člen se zasune do stožáru tak, aby isolátor (5) přesně dolehla a současně přitlačil drát (8) k vnitřní straně stožáru. Přečnívající konec drátu se připevní pod šroub (11), určený k přichycení isolátoru. Současně se dotáhnou i další šrouby, přichycující isolátor ke stožáru. Rozměry transformačního člena odpovídají anténě, vyráběné výrobním podnikem. Jiné rozměry nejsou vzhledem k požadavkům přesného elektrického přizpůsobení přípustné.

### 5.3 Montáž symetrikačních členů

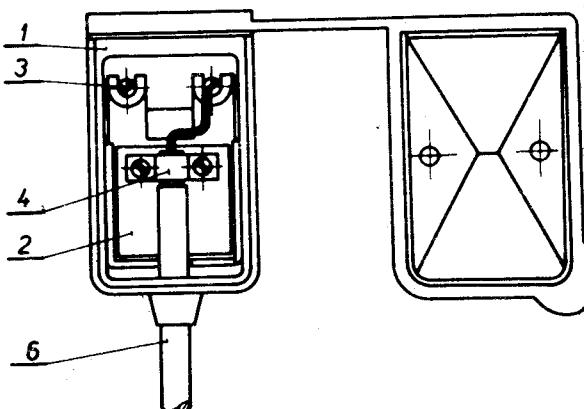
#### 5.3.1 Montáž symetrikačního členu TASY 02 pro I - III pásmo a VKV-FM (viz obr. 53)

Symetrikační člen má tvar a rozměry vhodné pro ochrannou krabici např. 3PA 251 27, která chrání anténní svorky.

Vstupní přívody sym. členu (2) se upevní pod šrouby (3) výstupních svorek antén. Pod příchytku (4) a svorku (5) se upevní souosý kabel (6) zakončený podle obr. 50 a provléknutý vývodkou v krabici (1). Poté se krabice uzavře neoddělitelným víčkem za použití mírného tlaku. K otvírání krabice slouží půlkruhový výstupek na víčku, který při mírném tlaku umožní sejmout víčko.



Obr. 53 Způsob montáže symetrikačního členu TASY 02 do ochranné krabice



Obr. 54 Způsob montáže symetrikačního členu TASY 03 do ochranné krabice

#### 5.3.2 Montáž symetrikačního členu TASY 03 pro pásmo IV - V (viz obr. 54)

Postup při montáži je shodný jako v bodě 5.3.1.

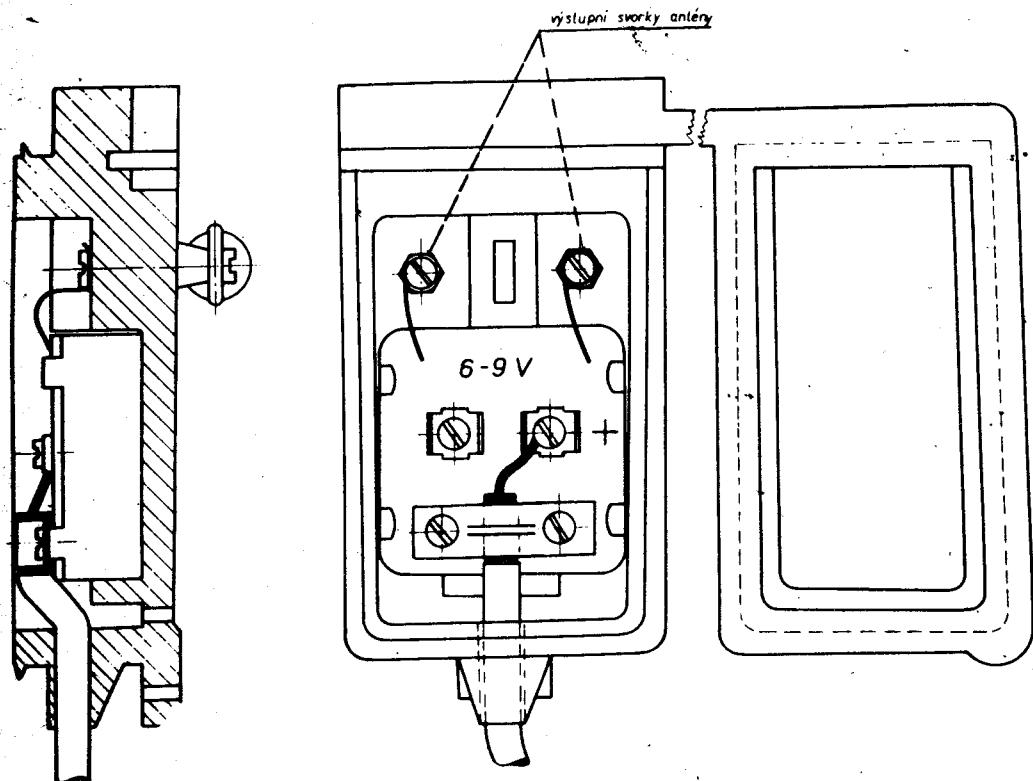
Jako ochranná krabice slouží rovněž krabice 3PA 251 27. Z elektrického hlediska je lhůtostojné, zda se střední vodič souosého kabelu připevní pod pravou vstupní svorku, jak je na obr. 54 naznačeno, nebo pod levou svorku.

### Montáž anténních předzesilovačů

Anténní předzesilovač TAPT 01 má vnější rozměry uzpůsobeny pro montáž do stejné ochranné krabice jako symetrikační člen TASY 02, tedy např. 3PA 251 27. Způsob připojení anténního předzesilovače TAPT 01 v ochranné krabici 2PA 251 27 je zobrazen na obr. 55.

Anténní předzesilovače TAPT 02 a 03 mají poněkud větší rozměry nežli TAPT 01 a musí být umístěni do ochranné krabice 3PA 251 29. Způsob připojení v ochranné krabici 3PA 251 29 je patrný z obr. 56.

Při zajištění stějnospěrného napájení je nutno na příslušné vložce zesilovací soupravy provést krátkospoj ve smyslu č. 4.4 a 4.5.

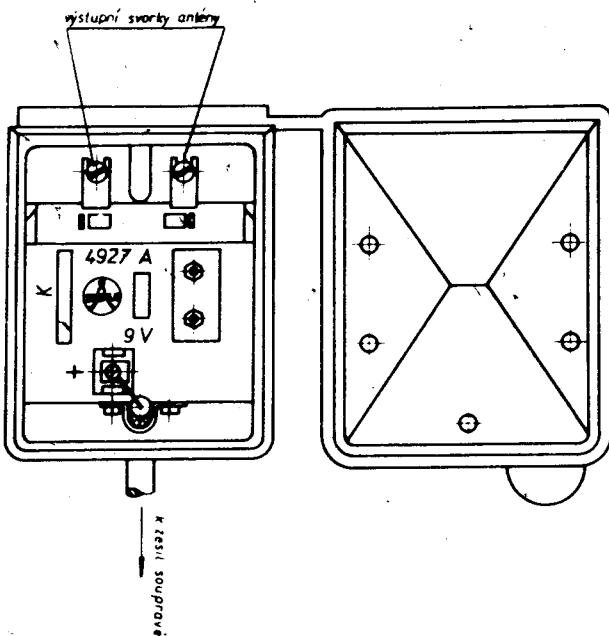


Obr. 55 Způsob montáže předzesilovače TAPT 01 do ochranné krabice

### 4. Montáž zesilovací soupravy

**4.1** Pro správnou funkci zesilovací soupravy je nutno dodržovat základní požadavek, aby výstupní vývody byly od vstupních přívodů pečlivě odděleny, proto je potřeba

vést přívody k zesilovacím vložkám co nejdále od výstupních kabelů. Nejvhodnější uspořádání je na obr. 57, kde přívody od antén jsou vedeny svisle shora a výstupy s rozvodem jsou opět svisle dolů.



Obr. 56 Způsob montáže předzesilovače TAPT 02 a  
TAPT 03 do ochranné krabice

V některých případech nelze však tento případ použít. V takovém případě lze připustit otočenou polohu rozvodnice i zesilovací soupravy viz obr. 58. Je-li nutné vést vývody ze zesilovací soupravy zpět stropní či střešní konstrukcí (obr. 59) musí být minimální vzdálenost mezi přívodními a výstupními kanály nejméně 75 cm. V nových stavbách se toto řešení nepřipouští. Přívodní a výstupní kabely nutno vést nejkratší cestou a bez záložních smyček.

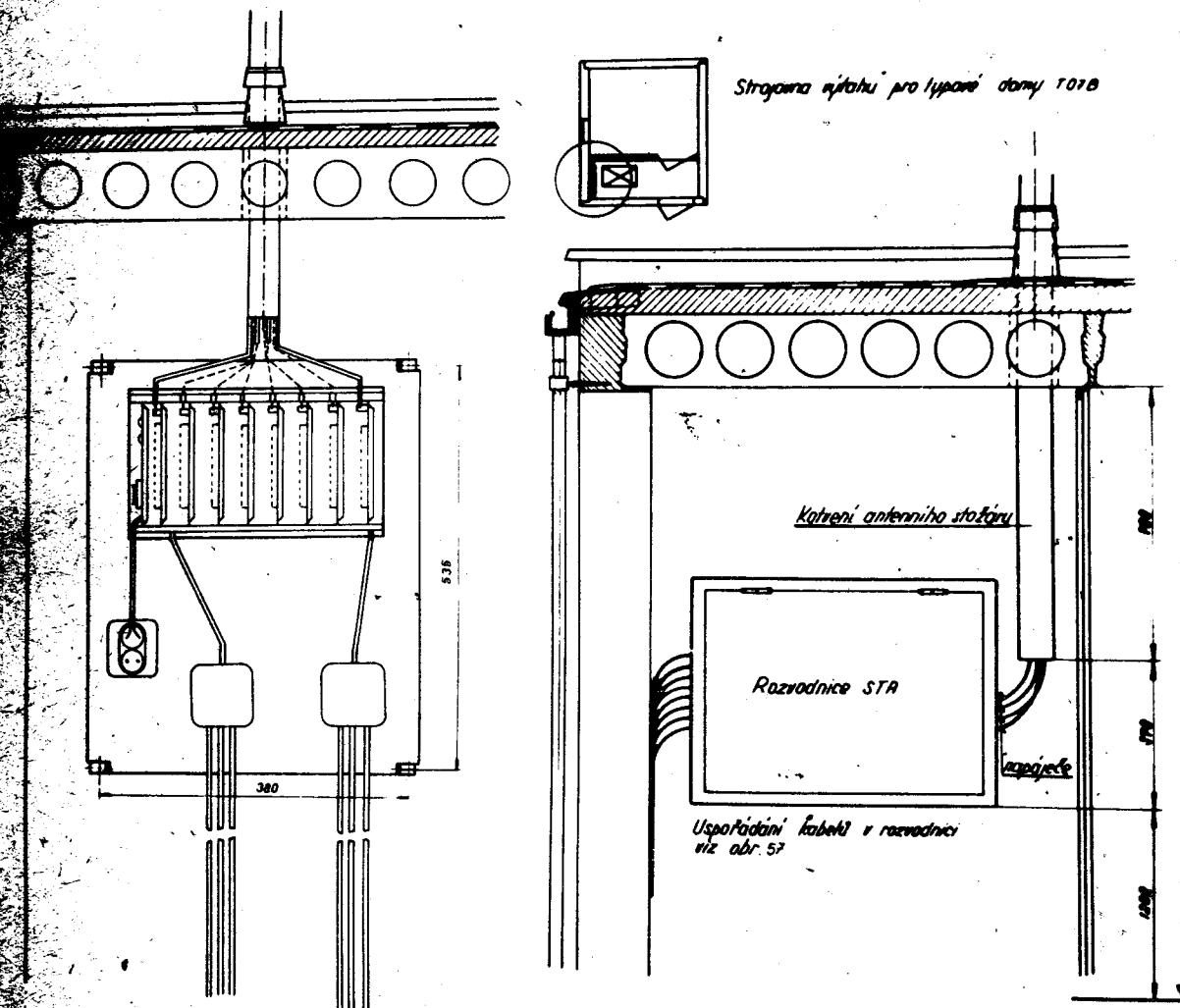
#### 5.4.2 Montáž základní desky se síťovou zásuvkou - TAZD 02

Tato součást základního vybavení zesilovací soupravy se vkládá do ocelové rozvodnice P50/70/15 podle ČSN 35 7030 (obr. 28) tak, že se nejprve přichytí jedním šroubem do konstrukce rozvodnice, aby bylo možno v síťové zásuvce přivést kabel elektrovodné si té po předchozím sejmoutí krycího víčka zásuvky. Potom se základní deska definitivně upevní šrouby M5 na konstrukci rozvodnice a případně se připojí ochranný vodič na svorník označený značkou uzemnění.

5.4.3 Na základní desku, viz bod 5.4.2, se upevní skříně zesilovací soupravy s napájením TAZN 02, viz obr. 26, pomocí šroubů M4 a podložek přiložených k soupravě, když předtím byl sejmout kryt ze zesilovací soupravy.

Ujmání krytu se provádí tak, že mírným tahem za vystupující částí per směrem od krytu se kryt uvolní a po vyvleknutí výstupků krytu ze zadní stěny se sejme.

Montáž soupravy se postupuje obráceným způsobem tj. nejprve nasadit kryt, zašroubovat výstupky krytu do otvoru v zadní stěně a po domáčknutí krytu na základní desku sítíf para soupravu uzavřou. Základní deska i kryt soupravy jsou opatřeny okem pro možnost uzavření visacím zámkem.

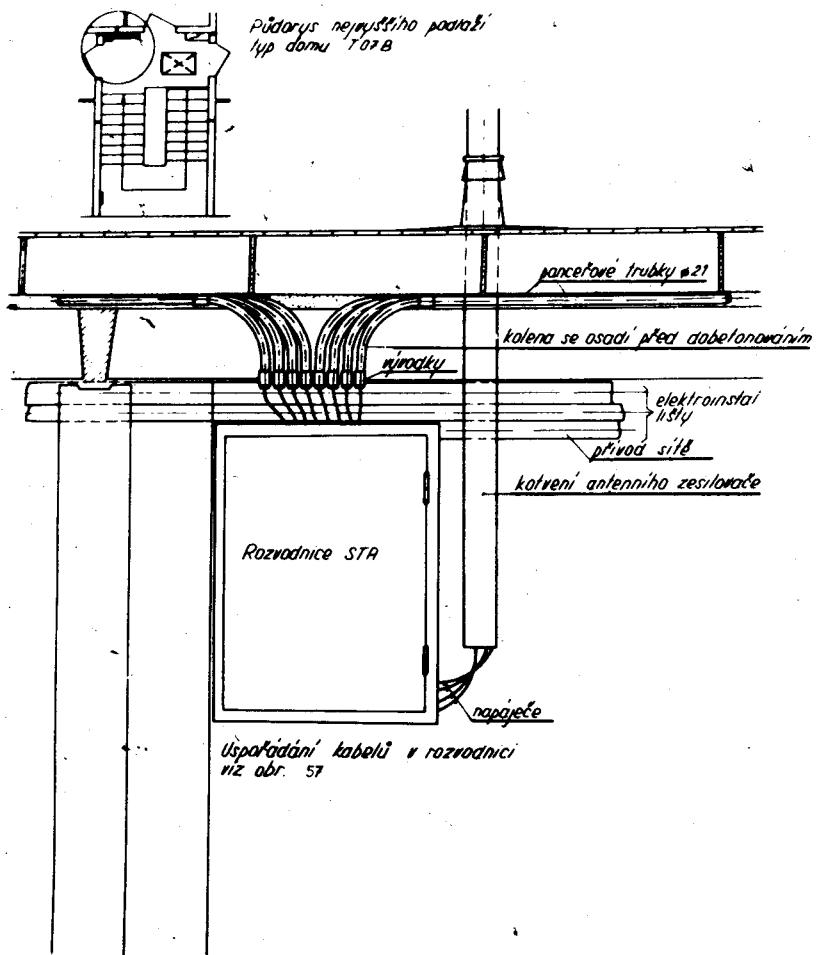


Nejhodnější uspořádání kabelů v okolí zesilovací soupravy

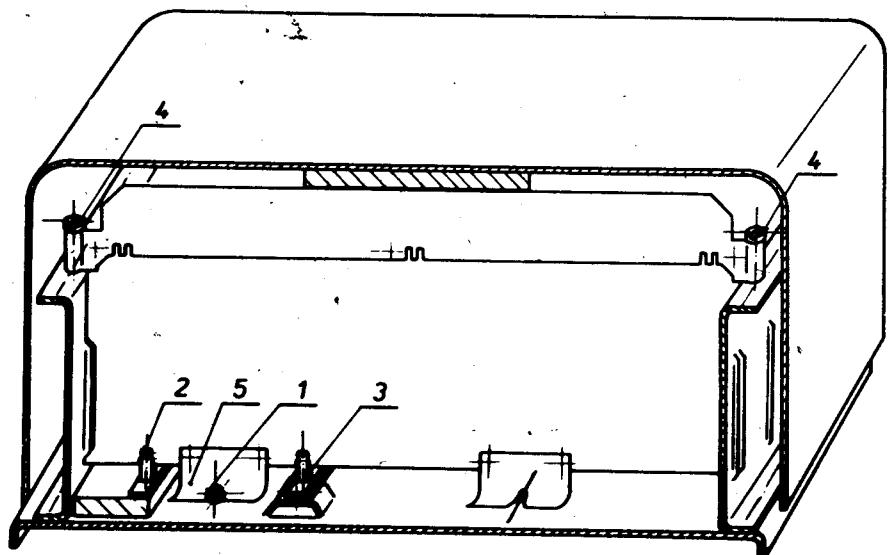
Obr. 58 Otočné uspořádání rozvodnice se zesilovací soupravou

Dalšíkem je demontáž zesilovacích vložek TAZV 51, TAZV 52, TAZV 53 i měniče kmitočtu TAMV 61. Tato operace se provádí tak, (viz obr. 60), že se nejprve na základní desku našroubuje kontaktní šroub M 2,5 pol. 1, který je přibalen k základnímu vybavení. Potom se zasune kontaktní vložka do drážek v bočnicích a to tak, že se nejprve navedou kontaktní kolíky pol. 2, 3 do otvorů v lištách a poté se zašroubují neztratné šrouby. Kontaktní kolíky umožňují svojí konstrukcí vytvarování do původního tvaru v takovém místě, že dojde k deformaci vlivem neopatrné manipulace. Nakonec se dotáhne zemnící kolík jehož hlavu podjelo zemnící pero vložky pol. 5. Demontáž se provádí přesně

opačným způsobem. Způsob umístění vložek podle volby a ostatní viz bod 4. Jenikož má zesilovací vložka TAZV 53 pro IV a V pásmo posunutou vstupní svorku, je třeba počítat s větší délkou kabelu cca o 50 mm.



Obr. 59 Vedení rozvodu stropní konstrukcí



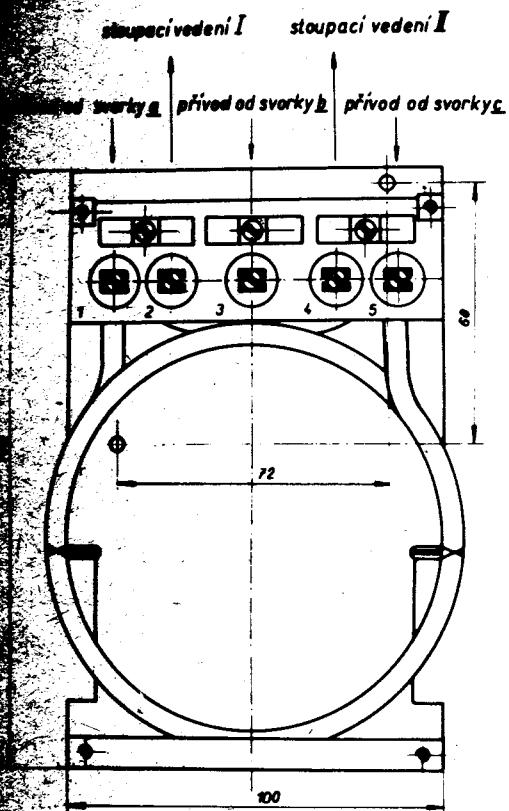
Obr. 60 Způsob zasunování zesilovacích vložek a jejich zemnění

vých případech, kam nelze umístit základní desku pro zesilovací soupravu možno použít základní desku pro zesilovací soupravu samotnou. Její rozměry jsou na obr. 27. V tomto případě je třeba vyřešit dokonalé zemnění zesilovací soupravy (např. kabelovým očkem pod příslušenstvím, šroub a spojení se zemníci soustavou budovy).

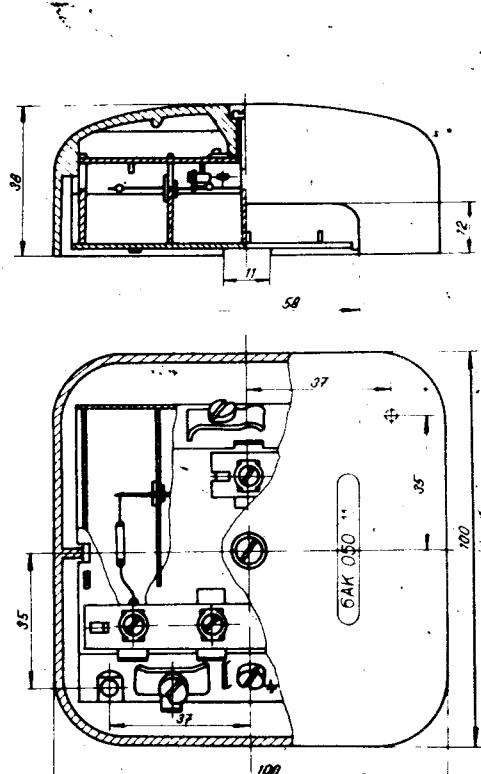
Příslušenství, případně i další příslušenství se umístí podle potřeby např. v jiné sekci

### Obr. 61 Slučovače TASL 01 - obr. 61

Slučovač je založen na principu směrového vedení a umožňuje sloučení dvou kmítových blízkých signálů. Protože průchozí útlum je max. 3,5 dB a vazební útlum je 10 dB, připojuje se slabší signál vždy na střední vodič a silnější signál nebo signál s výšším výstědným úrovní na pomocný vodič. Z principu tohoto typu slučovače plyne, že aby délka slučovacího vedení odpovídala čtvrtvlnné délce - včetně činiteli - signálu, přivedeného na pomocný vodič.



Obr. 61 Provedení, rozměry a přípojné body slučovače TASL 01



Obr. 62 Provedení rozbočovače TARO 02 a odbočovače TARO 03

### Použití slučovače TASL 01 platí tyto zásady:

Slučovače použijeme vždy, mají-li se do rozvodu sloučit kmitočtově blízké signály, které se vzájemně ovlivňují, tedy nejen sousední kanály, ale i např. kanál č. 1 a

VKV-FM OIRT pásmo.

b/ Vazbou mezi pomocným a hlavním vodičem slučovače přenáší se pouze kmitočty v okolí odpovídajícímu elektrické délce  $\lambda/4$  vazebního vedení, nelze proto přenést vazbu signály AM rozhlasu.

Je-li tedy nutno sloučit např. kanál 2 nebo 1 a VKV-FM OIRT pásmo, pak montujeme zesilovací vložku VKV-FM + AM pásmo mezi ostatní vložky, a vložku blízkého kanálu (č.1 nebo 2) do pravé krajní polohy, při přerušeném sběrači podle obr. 29 a 30.

c/ Při slučování jiných blízkých kanálů musíme upravit délku směrového vedení slučovače podle tabulky na obr. 13, a do pravé krajní, oddělené polohy zařadíme zesilovací vložku toho kanálu, jehož intenzita elmag. pole je vyšší.

#### Postup montáže:

- 1/ Po odejmutí vrchní krycí desky slučovače připevní se tento dvěma šrouby M3 do otvorů na základní desce podle obr. 26.
- 2/ Na střední svorku (3), obr. 61, připojí se přívod od svorky b zesilovací soupravy (obr. 30). Přívody od svorek a a c zesilovací soupravy se připojí na krajní svorky slučovače (1,5).
- 3/ Vedení k rozbočovačům nebo ke stoupacím vedením, připojí se na zbylé dvě svorky slučovače, to je na svorku č. 2 a 4 podle obr. 61

#### 5.6 Montáž rozbočovačů TARO 02 a odbočovačů TARO 03

Rozbočovače i odbočovače, nutné podle zvoleného způsobu výstavby viz čl. 3.1.5 a 3.1.7 lze realizovat adaptací rozbočovače 6AK 050 11 - obr. 62, s použitím hodnot podle tabulky na obr. 12.

Zásadním požadavkem při adaptaci je dodržení co nejmenších rozptylových kapacit. Proto je nutno volit odpory nejmenšího typu, např. TR 112a a 113a; s ohledem na zúženou řadu E24 je vhodný též typ WK 650 53 s povrchovou isolací. Přívody k odporům, kondenzátorům i indukčnostím musí být co nejkratší.

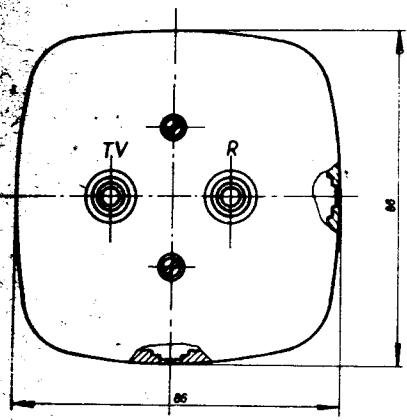
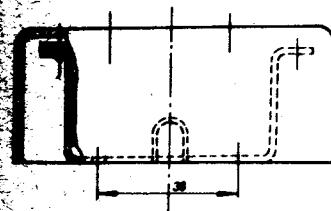
Odbočovač se montuje vždy na nejhodnější místo k odbočení tak, aby délka kabelů byla co nejkratší. Rozbočovač je možné montovat jak na základní desku podle obr. 26 tak i samostatně. V sekčích, kde nejsou samostatná zařízení společné antény a jež jsou zapojeny na sousední rozvod signálů, osadí se rozbočovač do rozvodnice typů P30/30/15 podle ČSN 35 7030. V suchých místech, kde není nebezpečí nežádoucího zásahu, možno rozbočovač i odbočovač montovat přímo na stěnu bez ochranné krabice. Konce přívodních kabelů, jež musí být co nejkratší, se upraví podle obr. 50. Připojení se provede shodně s obr. 51, a to velmi pečlivě, protože velikost zatěžovacího útlumu těchto prvků je dána především kvalitou montáže.

#### 5.7 Montáž účastnické zásuvky

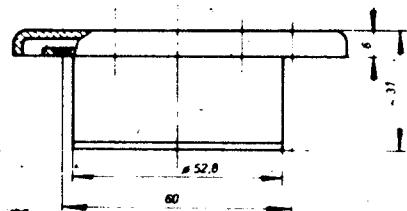
Podle způsobu montáže rozvodu se používá zásuvky na omítce obr. 63, nebo zásuvky pod omítku obr. 64. Montáž zásuvky na omítce se provede pomocí upevňovacího třmenu jenž

připevnit na omítku nastřelením nebo tradičním způsobem na dřevěný špalek.

Při výrobě pod omítku se použije elektroinstalační krabice Lif "U" Ø 68 mm. Tam, kde v letech 1957 - 1961 byly pro tento účel namontovány rozvodné krabice QUP 100 x 100 mm, můžeme použít zásuvky pod omítku s adaptačním víčkem podle obr. 65. Montáž kabelů k zásuvce pod omítku a její připevnění do krabice "U" vyžaduje přesný postup. Délky vývodů zkratky a vedení k zásuvce jsou patry z obr. 66 a 50. Protože konci kabelů musí být uloženy v krabici "U" za zásuvkou, je nutné vložit zásuvku do krabice natáčením ve směru, který je znázorněno na obr. 67.



Obr. 63 Provedení účastnické zásuvky TAUZ 05



Obr. 64 Provedení účastnické zásuvky TAUZ 04

Po namontování musí být konektor pro TV vlevo a konektor pro R vpravo, natočíme krabici Lif "U" podle potřeby tak, aby bylo možno těleso zásuvky připevnit pomocí šroubu M3 pomocí otvorů v přírubě podobně jako při montáži silnoproudé zásuvky. **Při montáži:**

1. kabelů upravíme přesně podle obr. 66 a 50.

2. montování krycího víčka ze zásuvky zkontrolujeme hodnoty a montáž oddělovacích šroubů. 3. primontujeme oba konce kabelů k zásuvce podle obr. 67.

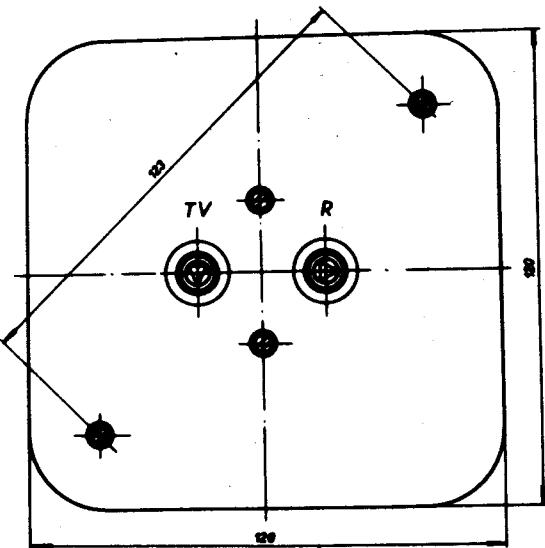
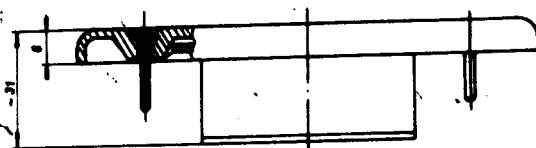
4. zásuvku v naznačeném směru zasuneme, za současného ukládání konců kabelů, zasuneme do krabice a připevníme jí dvěma šrouby M3 do otvorů v přírubě. Konec kabelů vedený možným poloměrem zakřivení se při natáčení uloží do prostoru krabice za zásuvkou.

Na konci se přesvědčíme, zda jsme při montáži nezpůsobili zkrat mezi pláštěm a vodičem kabelu.

e/ Po zjištění správnosti montáže připevníme zpět víčko zásuvky.

Montáž poslední zásuvky na stoupacím či podružném vedení se provede obdobně s tím rozdílem, že se připojí pouze jediný kabel. Každá koncová zásuvka musí mít mimo oddělovací členy též zakončovací odpor - nejlépe tvaru WK 650 53 - 55. 75 ohm, který se připojí na místo výstupního kabelu.

Montáž zásuvky s adaptačním víčkem stejně jako montáž zásuvky na omítce se provede obdobně.



Obr. 65 Provedení účastnické zásuvky pro montáž do krabice QUP 100 x 100

Rozměry účastnické zásuvky pod omítku TAUZ 04 jsou na obr. 64. Rozměry účastnické zásuvky s adaptačním víčkem jsou na obr. 65.

Rozteč připevňovacích otvorů účastnické zásuvky na omítce TAUZ 05 a její hladinové rozměry jsou na obr. 63.

Při montáži všech částí je nutno dbát, aby poloměry ohybu kabelu byly co největší a kabel nebyl nikde ostře ohýbán, protože tím nastává porušení charakteristické impedančnosti kabelu a nadmerné ztráty.

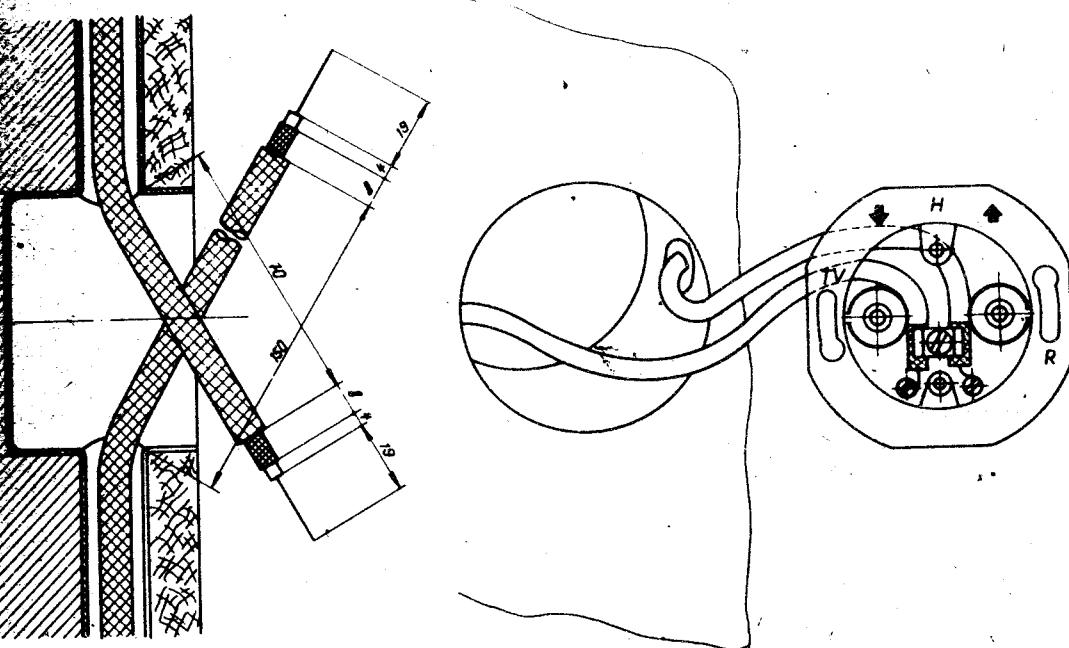
#### Upozornění:

Správnou činnost celého rozvodu možno zaručit pouze tehdy, je-li jeho instalace provedena podle tohoto návodu, a jsou-li k připojení přijímačů použity předepsané účastnické přípojné šnúry.

účastnického rozhlasového přijímače je určena přípojná šňůra TUPS 01, jejíž schema je na obr. 19 a rozložení součástí na obr. 69.

Převod signálů v pásmu IV a V je určena účastnická šňůra TUPS 03, jejíž schema je na obr. 20 a rozložení součástí na obr. 68.

Tený způsob připojení přijímače nebo zásah do zásuvky je nepřípustný a má znehodnocení celého rozvodu.



Uprava konců kabelů pro montáž účastnické zásuvky TAUZ 04

Obr. 67 Způsob usazení účastnické zásuvky do krabice Lif "U"

Harmonické vyvážení celého rozvodu provede se ve smyslu ČSN 34 2830.

Na orientaci uvádíme na obr. 70 rozdělení kmitočtů televizních kanálů v pásmu I., II., III., IV a V. Na obr. 71 uvádíme převod poměrů napětí na decibely. Pro nutné přeměny převáděných kanálů uvádíme na obr. 72 a, b tabulku pro určení množství i krystalového výbrusu podle převodu kanálů tak, jak to vyžaduje měnič TAMV 61 a TAMV 62. Základní ani druhá harmonická krystalového výbrusu mohou zasahovat do TV pásem a hlavně ne do kmitočtu kanálu, na který je naložený zesilovač měniče. S tímto ohledem jsou pro jednotlivé přívody TV kanálů kmitočty krystalového výbrusu na obr. 72a, b, které jsou závazné.

Rozdělení kmitočtů TV kanálů v pásmu I. až V. podle OIRT  
Tabulka je uvedena na str. 46

Tabulka převodů decibelů na poměr porovnávaných napětí  
Tabulka je uvedena na str. 47

## Rozdělení kmitočtů v pásmu I až V podle OIRT

kaná čís	Rozmezí /MHz/	Nosný kmitočet /MHz/		pás čís	kaná čís	Rozmezí /MHz/	Nosný kmitočet /MHz/		pás čís
		obrazu	zvuku				obrazu	zvuku	
1	48,5-56,5	49,75	56,25	I.	46	670-678	671,25	677,75	
2	58-66	59,25	65,75		47	678-686	679,25	685,75	
3	76-84	77,25	83,75		48	686-694	687,25	693,25	
4	84-82	85,25	91,75	II.	49	694-702	695,25	701,75	
5	92-100	93,25	99,75		50	702-710	703,25	709,75	
6	174-182	175,25	181,75		51	710-718	711,25	717,75	
7	182-190	183,25	189,75		52	718-726	719,25	725,75	
8	190-198	191,25	197,75		53	726-734	727,25	733,75	
9	198-206	199,25	205,75	III.	54	734-742	735,25	741,75	
10	206-214	207,25	213,75		55	742-750	743,25	749,75	
11	214-222	215,25	221,75		56	750-758	751,25	757,75	
12	222-230	223,25	229,75		57	758-766	759,25	765,75	
21	470-478	471,25	477,75		58	766-774	767,25	773,75	
22	478-486	479,25	485,75		59	774-782	775,25	781,75	
23	486-494	487,25	493,75		60	782-790	783,25	789,75	
24	494-502	495,25	501,75		61	790-798	791,25	797,75	
25	502-510	503,25	509,75		62	798-806	799,25	805,75	V.
26	510-518	511,25	517,75		63	806-814	807,25	813,75	
27	518-526	519,25	525,75	IV.	64	814-822	815,25	821,75	
28	526-534	527,25	533,75		65	822-830	823,25	829,75	
29	534-542	535,25	561,75		66	830-838	831,25	837,75	
30	542-550	543,25	549,75		67	838-846	839,25	845,75	
31	550-558	551,25	557,75		68	846-854	847,25	853,75	
32	558-566	559,25	565,75		69	854-862	855,25	861,75	
33	566-574	567,25	573,75		70	862-870	863,25	869,75	
34	574-582	575,25	581,75		71	870-878	871,25	877,75	
35	582-590	583,25	589,75		72	878-886	879,25	885,75	
36	590-598	591,25	597,75		73	886-894	887,25	893,75	
37	598-606	599,25	605,75		74	894-902	895,25	901,75	
38	606-614	607,25	613,75		75	902-910	903,25	909,75	
39	614-622	615,25	621,75		76	910-918	911,25	917,75	
40	622-630	623,25	629,75	V.	77	918-926	919,25	925,75	
41	630-638	631,25	637,75		78	926-934	927,25	933,75	
42	638-646	639,25	645,75		79	934-942	935,25	941,75	
43	646-654	647,25	653,75		80	942-950	943,25	949,75	
44	654-662	655,25	661,75		81	950-958	951,25	957,75	
45	662-670	663,25	669,75						

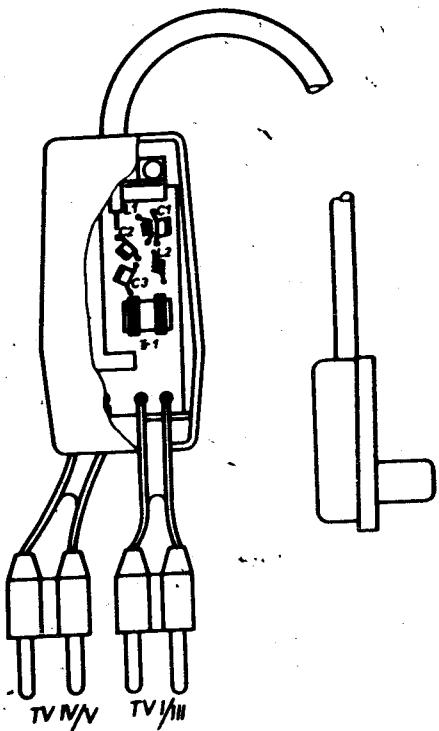
Tabulka převodu decibelů na poměr porovnávaných napětí

	dB	činitel +	činitel -	dB	činitel +
	0	1,00	0,662	3,6	1,51
	0,1	1,01	0,653	3,7	1,53
	0,2	1,02	0,645	3,8	1,55
	0,3	1,04	0,636	3,9	1,57
	0,4	1,05	0,628	4,0	1,59
	0,5	1,06	0,625	4,1	1,60
	0,6	1,07	0,617	4,2	1,62
	0,7	1,08	0,609	4,3	1,64
	0,8	1,10	0,602	4,4	1,66
	0,9	1,11	0,595	4,5	1,68
	1,0	1,12	0,588	4,6	1,70
	1,1	1,14	0,581	4,7	1,72
	1,2	1,15	0,574	4,8	1,74
	1,3	1,16	0,568	4,9	1,76
	1,4	1,18	0,561	5,0	1,78
	1,5	1,19	0,555	5,1	1,80
	1,6	1,20	0,549	5,2	1,82
	1,7	1,22	0,543	5,3	1,84
	1,8	1,23	0,537	5,4	1,86
	1,9	1,25	0,531	5,5	1,88
	2,0	1,26	0,526	5,6	1,90
	2,1	1,27	0,518	5,7	1,93
	2,2	1,29	0,512	5,8	1,95
	2,3	1,30	0,507	5,9	1,97
	2,4	1,32	0,500	6,0	2,00
	2,5	1,33	0,495	6,1	2,02
	2,6	1,35	0,490	6,2	2,04
	2,7	1,37	0,483	6,3	2,07
	2,8	1,38	0,478	6,4	2,09
	2,9	1,40	0,473	6,5	2,11
	3,0	1,41	0,467	6,6	2,14
	3,1	1,43	0,462	6,7	2,16
	3,2	1,45	0,456	6,8	2,19
	3,3	1,46	0,452	6,9	2,21
	3,4	1,48	0,446	7,0	2,24
	3,5	1,50	0,440	7,1	2,27

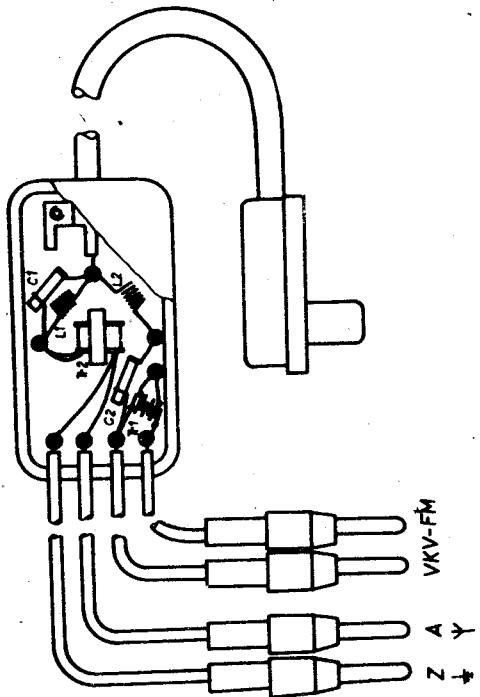
činitel -	dB	činitel +	činitel -	dB	činitel +
0,436	7,2	2,29	0,281	11,0	3,55
0,431	7,3	2,32	0,278	11,1	3,59
0,427	7,4	2,34	0,275	11,2	3,63
0,421	7,5	2,37	0,272	11,3	3,67
0,416	7,6	2,40	0,268	11,4	3,72
0,411	7,7	2,43	0,266	11,5	3,76
0,406	7,8	2,46	0,263	11,6	3,80
0,403	7,9	2,48	0,260	11,7	3,85
0,398	8,0	2,51	0,257	11,8	3,89
0,393	8,1	2,54	0,253	11,9	3,94
0,389	8,2	2,57	0,251	12,0	3,98
0,384	8,3	2,60	0,248	12,1	4,03
0,380	8,4	2,63	0,245	12,2	4,07
0,375	8,5	2,66	0,242	12,3	4,12
0,371	8,6	2,69	0,240	12,4	4,17
0,367	8,7	2,72	0,236	12,5	4,22
0,363	8,8	2,75	0,234	12,6	4,27
0,358	8,9	2,79	0,231	12,7	4,32
0,354	9,0	2,82	0,228	12,8	4,37
0,350	9,1	2,85	0,226	12,9	4,42
0,347	9,2	2,88	0,223	13,0	4,47
0,342	9,3	2,92	0,221	13,1	4,52
0,338	9,4	2,95	0,218	13,2	4,57
0,334	9,5	2,99	0,216	13,3	4,62
0,331	9,6	3,02	0,213	13,4	4,68
0,326	9,7	3,06	0,211	13,5	4,73
0,323	9,8	3,09	0,208	13,6	4,79
0,319	9,9	3,13	0,206	13,7	4,84
0,316	10,0	3,16	0,204	13,8	4,90
0,312	10,1	3,20	0,201	13,9	4,96
0,308	10,2	3,24	0,199	14,0	5,01
0,305	10,3	3,27	0,197	14,1	5,07
0,302	10,4	3,31	0,195	14,2	5,13
0,298	10,5	3,35	0,192	14,3	5,19
0,294	10,6	3,39	0,190	14,4	5,25
0,291	10,7	3,43	0,188	14,5	5,31
0,288	10,8	3,47	0,186	14,6	5,37
0,284	10,9	3,51	0,184	14,7	5,43

činitel -	dB	činitel +	činitel -	dB	činitel +
0,181	14,8	5,50	0,117	18,6	8,51
0,178	14,9	5,59	0,116	18,7	8,61
0,177	15,0	5,62	0,114	18,8	8,71
0,175	15,1	5,69	0,113	18,9	8,81
0,173	15,2	5,75	0,112	19,0	8,91
0,171	15,3	5,82	0,110	19,1	9,02
0,169	15,4	5,89	0,109	19,2	9,12
0,167	15,5	5,96	0,108	19,3	9,23
0,165	15,6	6,03	0,107	19,4	9,33
0,163	15,7	6,10	0,105	19,5	9,44
0,162	15,8	6,17	0,104	19,6	9,55
0,160	15,9	6,24	0,103	19,7	9,66
0,158	16,0	6,31	0,102	19,8	9,77
0,156	16,1	6,38	0,101	19,9	9,88
0,154	16,2	6,46	0,100	20,0	10,00
0,153	16,3	6,53	0,089	21,0	11,20
0,151	16,4	6,61	0,079	22,0	12,60
0,149	16,5	6,76	0,070	23,0	14,10
0,147	16,6	6,83	0,063	24,0	15,90
0,146	16,7	6,84	0,056	25,0	17,80
0,144	16,8	6,92	0,050	26,0	20,00
0,142	16,9	7,00	0,045	27,0	22,40
0,141	17,0	7,08	0,039	28,0	25,10
0,139	17,1	7,16	0,035	29,0	28,20
0,138	17,2	7,24	0,033	29,5424	30,00
0,136	17,3	7,33	0,031	30,0	31,60
0,134	17,4	7,41	0,028	31,0	35,50
0,133	17,5	7,50	0,0252	32,0	39,80
0,131	17,6	7,59	0,025	32,042	40,00
0,130	17,7	7,67	0,022	33,0	45,00
0,128	17,8	7,76	0,020	34,0	50,00
0,127	17,9	7,85	0,016	36,0	63,00
0,126	18,0	7,94	0,014	37,0	71,00
0,124	18,1	8,04	0,012	38,0	80,00
0,123	18,2	8,13	0,011	39,0	89,00
0,121	18,3	8,22	0,010	40,0	100,00
0,120	18,4	8,32	0,005	45,0	178,00
0,118	18,5	8,41	0,003	50,0	316,00

činitel -	dB	činitel +	činitel -	dB	činitel +
0,002	55,0	560,00	0,0001	80,0	10000,00
0,001	60,0	1000,00	0,00001	100,0	100000,00
0,0005	66,0	2000,00			



Obr. 68 Provedení a rozložení součástí účastnické přípojně šňůry pro TV TAPS 03



Obr. 69 Provedení a rozložení součástí účastnické přípojně šňůry pro AM a VKV-FM TAPS 01

## 6. Elektrická kontrola a nastavení jednotlivých součástí zesilovací soupravy TAZ 02

### Upozornění:

Veškeré části zesilovací soupravy i rozvodu dodávané výrobcem jsou pečlivě nastaveny a přezkoušeny ve výrobním závodě a nesmí být pracovníky montážních či jiných organizací přelaďovány. Nastavovací a zkušební předpisy uvádíme zde pro možnost kontroly hlavních součástí při hledání závady v rozvodu nebo pro případ nutné výměny některé z hlavních částí, např. tranzistoru v zesilovací vložce.

Pro kontrolu a případné přelaďení všech zesilovacích vložek i vložky napáječe je možno použít přípravek, který umožní napájení vložek i odběr signálů, jako ve výrobním podniku. V servisních dílnách postačí k tomuto účelu skříň zesilovací soupravy s napáječem TAZN 02. V takovém případě přemístí se vložka sítového napáječe na opačnou stranu nežli je její místo v provozu a kontrolovaná vložka se přemístí do místa sousedícího s místem určeným pro provoz vložky sítového napáječe. Tímto opatřením se zpřístupní ta strana zesilovací vložky na níž jsou umístěny součásti.

Obr. 72a Určení kmi točtu krystalu a násobiče pro měnič kmitočtu TAM 61 a TAM 62

KUNSTGALERIE V. AMM

JOURNAL OF CLIMATE

III. PÁSOK							IV. PÁSOK			
č	z	o	w	v	u	g	d	h		č
248 124,0	256 128,0	264 132,0	272 136,0	280 140,0	288 144,0	296 148,0	304 152,0	312 156,0	320 160,0	328 164,0
296 128,0						304 152,0	308 156,0	312 160,0	316 164,0	320 168,0
264 132,0						312 156,0	316 160,0	320 164,0	324 168,0	332 172,0
272 136,0						320 160,0	324 164,0	328 168,0	332 172,0	340 176,0
280 140,0						328 164,0	332 168,0	336 172,0	340 176,0	348 180,0
288 144,0						336 168,0	340 172,0	344 176,0	348 180,0	352 184,0
296 148,0						344 172,0	348 176,0	352 180,0	356 184,0	360 188,0
304 152,0						352 176,0	356 180,0	360 184,0	364 188,0	372 192,0
312 156,0						360 180,0	364 184,0	368 188,0	372 192,0	380 196,0
320 160,0						368 184,0	372 188,0	376 192,0	380 196,0	388 200,0
328 164,0						376 188,0	380 192,0	384 196,0	388 200,0	392 204,0
336 168,0						384 192,0	388 196,0	392 200,0	396 204,0	400 208,0
344 172,0						392 196,0	396 200,0	400 204,0	404 208,0	412 212,0
352 176,0						400 200,0	404 204,0	412 212,0	416 216,0	424 220,0
360 180,0						408 204,0	412 208,0	420 216,0	424 220,0	432 224,0
368 184,0						416 208,0	420 212,0	428 216,0	432 220,0	440 224,0
376 188,0						424 212,0	428 216,0	432 220,0	436 224,0	444 228,0
384 192,0						432 216,0	436 220,0	440 224,0	444 228,0	452 232,0
392 196,0						440 220,0	444 224,0	452 232,0	456 236,0	464 240,0
400 200,0						448 224,0	452 228,0	460 236,0	464 240,0	472 244,0
408 204,0						456 228,0	460 232,0	468 240,0	472 244,0	480 248,0
416 208,0						464 232,0	468 236,0	476 244,0	480 248,0	488 252,0
424 212,0						472 236,0	476 240,0	484 248,0	488 252,0	496 256,0
432 216,0						480 240,0	484 244,0	492 252,0	496 256,0	504 260,0
440 220,0						488 244,0	492 248,0	500 256,0	504 260,0	512 264,0
448 224,0						496 248,0	500 252,0	508 260,0	512 264,0	520 268,0
456 228,0						504 252,0	508 256,0	516 264,0	520 268,0	528 272,0
464 232,0						512 256,0	516 260,0	524 268,0	528 272,0	536 276,0
472 236,0						520 260,0	524 264,0	532 272,0	536 276,0	544 280,0
480 240,0						528 264,0	532 268,0	540 276,0	544 280,0	552 284,0

Obr. 72b Určení knítočtu krystalu a násobíče pro měnič kmí točtů TANV 61 a TANV 62

a	b	c	d	e	f	g	h	i
25	27	3	10	50	74	91	14	15
400 120,0				530 134,0	610 154,5		624 120,0	
400 120,0				544 136,0	626 156,5		642 120,4	
304 120,0				552 138,0	634 158,0		650 120,8	
512 120,0				560 140,0	642 160,4		658 121,6	
320 130,0				568 142,0	650 160,0		666 133,2	
528 132,0				576 144,0	658 161,6		674 134,8	
536 134,0				584 146,0	666 163,2		682 136,4	
544 136,0				592 148,0	674 164,8		690 138,0	
552 138,0				600 150,0	682 166,4		698 139,6	
560 140,0				608 152,0	690 168,0		706 141,2	
568 142,0				616 154,0	698 170,6		714 142,8	
576 144,0				624 156,0	706 171,2		722 144,4	
584 146,0				632 158,4	714 172,8		730 146,0	
592 148,0				640 160,0	722 174,4		738 147,8	
600 150,0				648 162,0	730 176,0		746 148,2	
608 152,0				656 164,0	738 177,6		754 150,8	
616 154,0				664 166,0	746 179,2		762 152,4	
624 156,0				672 168,0	754 180,8		770 154,0	
632 158,4				680 170,0	762 182,4		778 155,6	
640 160,0				688 172,0	770 184,0		786 157,0	
648 162,0				696 174,0	778 185,6		794 158,666	
656 164,0				704 176,0	786 187,333		802 159,666	
664 166,0				712 178,0	794 188,000		810 160,0	
672 168,0				720 180,0	802 189,666		818 161,000	
680 170,0				728 182,0	810 190,333		826 162,666	
688 172,0				736 184,0	818 191,000		834 163,666	
696 174,0				744 186,0	826 191,666		842 164,333	
704 176,0				752 188,0	834 192,333		850 165,000	
712 178,0				760 190,0	842 193,000		858 165,666	
720 180,0				768 192,0	850 194,666		866 166,333	
728 182,0				776 194,0	858 195,333		874 167,000	
736 184,0				784 196,0	866 196,000		882 167,666	
744 186,0				792 198,0	874 196,666		890 168,333	
752 188,0				800 200,0	882 197,333		898 169,000	
760 190,0				808 202,0	890 198,000		906 169,666	
768 192,0				816 204,0	898 198,666		914 170,333	
776 194,0				824 206,0	906 199,333		922 171,000	
784 196,0				832 208,0	914 199,666		930 171,666	
792 198,0				840 210,0	922 200,333		938 172,333	
800 200,0				848 212,0	930 201,000		946 173,000	
808 202,0				856 214,0	938 201,666		954 173,666	
816 204,0				864 216,0	946 202,333		962 174,333	
824 206,0				872 218,0	954 203,000		970 175,000	
832 208,0				880 220,0	962 203,666		978 175,666	
840 210,0				888 222,0	970 204,333		986 176,333	
848 212,0				896 224,0	978 205,000		994 177,000	
856 214,0				904 226,0	986 205,666		1002 177,666	
864 216,0				912 228,0	994 206,333		1010 178,333	
872 218,0				920 230,0	1002 207,000		1018 179,000	
880 220,0				928 232,0	1010 207,666		1026 179,666	
888 222,0				936 234,0	1018 208,333		1034 180,333	
896 224,0				944 236,0	1026 209,000		1042 181,000	
904 226,0				952 238,0	1034 209,666		1050 181,666	
912 228,0				960 240,0	1042 210,333		1058 182,333	
920 230,0				968 242,0	1050 211,000		1066 183,000	
928 232,0				976 244,0	1058 211,666		1074 183,666	
936 234,0				984 246,0	1066 212,333		1082 184,333	
944 236,0				992 248,0	1074 213,000		1090 185,000	
952 238,0				1000 250,0	1082 213,666		1098 185,666	
960 240,0								1106 186,333
968 242,0								
976 244,0								
984 246,0								
992 248,0								
1000 250,0								

Použijeme-li pro kontrolu skříň zesilovací soupravy, a vyjmeme-li ostatní vložky zesilovačů, je jisté, že stoupne nepřípustně napájecí napětí. V takovém případě postupujeme podle č. 4.2.

#### 6.1 Síťový napáječ TAZN 02 obr. 32,33

- a/ Na výstup z napáječe se připojí posuvný zatěžovací odpor  $1\text{k}\Omega$  v serii s miliampermetyrem (rozsah miliampermetru 100 mA).
- Paralelně k zatěžovacímu odporu se připojí voltmetr o rozsahu do 30 V.
- b/ Síťová šnúra vložky napáječe se připojí na bezpečnostně oddělený zdroj síťového napětí  $220\text{ V} \pm 1\%$ ; 50 Hz.
- c/ Posuvným zatěžovacím odporem se nastaví při odbočce na síť transformátoru +3 V proud na miliampermetru na hodnotu 80 mA; napětí na zatěžovacím odporu nesmí klesnout pod 22 V.
- d/ Při přepnuté odbočce síť transformátoru na hodnotu -3 V a proudu zatěžovacím odporem 30 mA nesmí být napětí na zatěžovacím odporu větší nežli 26 V.

#### 6.2 Vložka zesilovače TAZV 52 (kanál č. 1 až 12) obr. 38,39

- a/ Kontrola stejnosměrného napájení:

1/ Při napájecím napětí 24 V a potenciometru vytočeném doprava (max. zisk T1) je odber proudu  $5,5 \pm 0,5$  mA.

2/ Na odporu R1 je úbytek napětí 1,5 V

3/ Na odporu R6 je úbytek napětí 12,3 V

Při obou měřeních je voltmetr (AVOMET II) připojen záporným pólom na emitor tranzistoru při měření 2/ je AVOMET II přepnut na rozsah 3V, při měření 3/ na rozsah 30V.

- b/ Kontrola vysokofrekvenčního vyvážení:

1/ Cívku L1 přemostit tlumícím odparem TR 112a  $330\Omega$ , a přívod od rozmítáče připojit na vstup, nebo

2/ rozpojit spoj C7 a R5, L1 a na volný konec C7 připojit střední vodič souosého kabelu od rozmítáče, plášt' tohoto přívodního kabelu musí být přímo přiložen na zemníci folii plošných spojů tak, aby nevznikla nežádoucí smyčka.

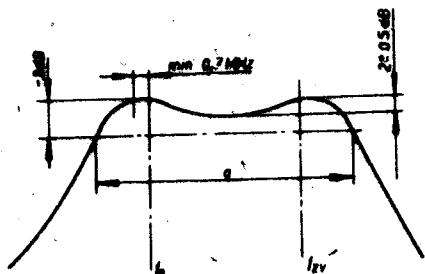
3/ Na výstup ze zesilovače (přípravku) se připojí vf sonda o vstupní impedanci  $37,5\Omega$ .  
Výstup ze sondy přípravku připojit na zobrazovací část rozmítáče.

4/ Na rozmítáči nastavit příslušný kmitočtový rozsah a vhodnou úroveň výstupního vf. napětí.

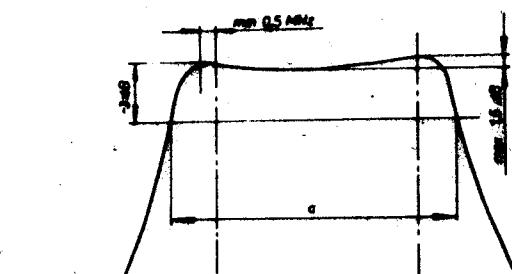
5/ Laděním obou polovin pásmové propusti (L2 a L3) musí být dosaženo tvaru útlumové charakteristiky na stínítku obrazovky (viz obr. 73)

6/ Při úpravě 1/ tlumící odpor přes L1 odstranit, při úpravě 2/ přívodní kabel z rozmítáče připojit na vstup a spoj C7 a R5, L1 obnovit.

7/ Laděním cívky L1 docílit max. zisk a úpravu výsledné útlumové charakteristiky na tvar podle obr. 74.



$a_{max} = 13 \text{ MHz}$  pro kanál č. 1-5  
 $17 \text{ MHz}$  pro kanál č. 6-12



$a_{max} = 12 \text{ MHz}$  pro kanál č. 1-5  
 $15 \text{ MHz}$  pro kanál č. 6-12

Obr. 73 Dílčí útlumová charakteristika zesilovací vložky TAZV 52

Obr. 74 Výsledná útlumová charakteristika zesilovací vložky TAZV 52

#### c/ Kontrola výsledné útlumové charakteristiky a zisku.

Použije se stejného přípravku jako při nastavení. Rozmítáčem opatřeným cejchovaným děličem a značkami, ověří se průběh, který musí tvarom odpovídat obr. 74. Zisk měřený na vrcholech útlumové charakteristiky musí být nejméně 25 dB pro všechny kanály č. 1 až 12.

Šíře na B1 (tj. kóta "a" v obr. 74) musí odpovídat údajům uvedeným na obrázku.

#### d/ Kontrola vstupní a výstupní impedance.

Zesilovací vložku ponechat v ladícím přípravku a pod napětím, regulátor zisku je v poloze maxima.

Vstupní svorku zesilovací vložky připojit na výstup ze Z-G diagrafu a kontrolovat vstupní impedance. Je nezbytné, aby připojení k diagrafu nevneslo do měření fázové chyby, což se kontroluje měřením naprázdno a nakrátko.

Stejným způsobem se kontroluje výstupní impedance s tím rozdílem, že na výstup z diagrafu Z-G se přiloží výstupní kolík. Zesilovací vložka musí i v tomto případě být pod napětím.

#### e/ Místo měření na Z-G diagrafu lze použít měřicí metody pomocí rozmítáče, podle ČSN 34 2830, čl. 76.

Při měření výstupní impedance je však nutno zařadit do série s výstupní impedancí zesilovací vložky reálný odpor WK 650 53 nebo TR 112a  $37,5\Omega \pm 1\%$ .

Poznámka: vhodný rozmítáč musí mít zaručeny tyto vlastnosti:

Kmitočtové pásmo: 40 - 240 MHz

Zdvih: min.  $\pm 20$  MHz

Linearita zdvihu: min. 95%

Amplitudové zvlnění menší než 5%.

Značkování může být fixní či nastavitelné s přesností 0,1%.

Použití měřicí přístroje:

Vhodný typ (i s ohledem na ladění v pásmu IV a V) je výrobek RFT (NDR) typ BWS - 1,

nebo jiný např. Polyskop II A, typ SWOB fy. Rohde & Schwarz (NSR).

### 6.3 Vložka zesilovače TAZV 51 (pásma AM+VKV-FM rozhlasu) obr. 34, 37

a/ Kontrola stejnosměrného napájení:

- 1/ Při napájecím napětí 24 V a potenciometru P1 vytočeném doprava (max. zisk T1), je odběr proudu  $16 \pm 1$  mA.
- 2/ Na odporu R1 je úbytek napětí 1,5 V
- 3/ Na odporu R5 je úbytek napětí 13 V.
- 4/ Shodnost úbytku napětí na R10 a R11 (15 V) kontroluje se pomocí AVOMETU II (záporný pól na emitoru) přepnutém na rozsahy:

Pro měření: 2/ . . . 3 V

3/ . . . 30 V

4/ . . . 30 V

b/ Kontrola vysokofrekvenčního vyvážení:

Všeobecně:

Ladící obvody pro pásmo AM jsou tvořeny Tr 1 a Tr 2, které se nevyvažují.

Ladící obvody pro pásmo VKV-FM jsou totožné s ladícími obvody zesilovací vložky zesilovače TAZV 52 (kanál 1 až 12), rovněž je totožný i způsob vysokofrekvenčního vyvážení a platí pro ně předpis uvedený v čl. 6.2 s jedinou odchylkou a to, že šíře pásmu "a" je od 65,5 do 73 MHz a nosné obrazu a zvuku v grafech se neuvažují.

#### 1/ Kontrola výsledné útlumové charakteristiky a zisku

Odděleně se kontrolují hodnoty zesilovače AM a poté hodnoty zesilovače VKV-FM.

#### 2/ Kontrola útlumové charakteristiky AM části

Použijte se stejněho přípravku jako v čl. 6.2. Na vstupní svorku vložky se přivede signál z měřicího generátoru např. Tesla BM 223 opatřeného cojchovaným děličem výstupního napětí. Na zakončený výstup zesilovací vložky se připojí vf milivoltmetr např. Tesla BM 386. Útlumovou charakteristiku snímáme bod po bodu při udržování konstantní výchylky indikátoru (milivoltmetru nastavenému na rozsah 0,1 V). Úroveň výchylky volíme vždy v prvé třetině rozsahu.

Kmitočty generátoru měníme v rozsahu od 0,1 do 3 MHz a údaj děliče vynášíme na papír s log-lin dělením č. formátu 496. Výsledná charakteristika musí tvarem i úrovní odpovídat tvaru předepsanému na obr. 35.

#### 3/ Kontrola zisku AM části

Zisk se kontroluje tak, že na středním kmitočtu, tj. asi 0,65 MHz porovnáváme velikost vstupního signálu při snímání útlum. charakteristiky s úrovní signálu, kterého je zapotřebí, aby při připojení signálního generátoru zakončeného odporem 75 ohm na vstup mV typu BM 386 bylo dosaženo stejné výchylky. Zisk musí být větší než 11 24 dB.

#### 4/ Kontrola útlumové charakteristiky a zisku VKV-FM části

Pro kontrolu VKV-FM části platí v plném rozsahu předpis uvedený v čl. 6.2 s tím

rozdílem, že odpadají nosné obrazu a zvuku. Zisk zůstává shodný, to je nejméně 20 dB.

### 5/ Kontrola vstupní i výstupní impedance

Provádí se pouze pro rozsah VKV-FM a platí pro ní v plném rozsahu předpis uvedený v čl. 6,2 bod 3.

#### Poznámka:

Přístroje pro měření a nastavení VKV-FM části jsou shodné jako přístroje užité pro nastavení a měření na vložkách zesilovače pro pásmo I až III.

### 6.4 Vložka zesilovače TAZV 53 (televizní kanál č. 21-64) obr. 40, 41

#### a/ Kontrola stejnosměrného napájení:

1/ Při napájecím napětí 24 V a potenciometru P1 vytočeném doprava (max. zisk T1) je odběr proudu  $5,3 \pm 0,5$  mA.

2/ Na odporu R2 je úbytek napětí 1,5 V.

3/ Na odporu R5 je úbytek napětí 13,0 V.

Při obou měřeních je voltmetr (AVOMET 11) připojen záporným pólem na emitor tranzistoru. Při měření 2/ je přístroj přepnut na rozsah 3 V; při měření 3/ na rozsah 30 V.

#### b/ Kontrola vysokofrekvenčního vyvážení:

##### Všeobecně:

Ladicí obvody vložek zesilovačů pro pásmo IV a V jsou elektricky zapojeny jako pásmové propusti a jsou realizovány rezonátory s kapacitně zkráceným vedením o elektrické délce  $\lambda/4$ . Vzájemná vazba mezi primárem (L3, L6) a sekundárem (L5, L8) pásmové propusti je tvořena vazební smyčkou (L4, L7). Vstupní obvod je s ohledem na ochranu proti přepětí tvořen jednoduchým paralelním rezonančním obvodem tvořeným opět vedením délky  $\lambda/4$  s měnitelnou délkou rezonátoru (L1, L1').

#### 1/. Přesný způsob nastavení:

a/ Měřicí metodou podle ČSN 34 2830, čl. 70 a změnou polohy jezdce L1 nastaví se vstupní impedance při kmitočtu f obrazu + 1 MHz na nejmenší napěťový činitel stojatého vlnění.

b/ Krátkospoj měřicího bodu (M-N) se rozpojí a na bod (M) tj. výstup z L5 se připojí vf sonda bez zakončovacího odporu.

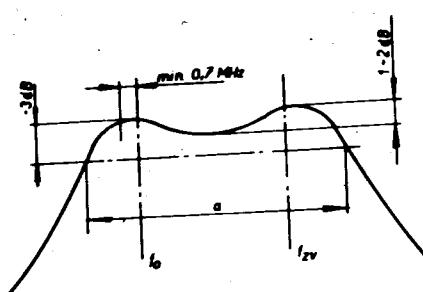
c/ Na vstupní svorky se připojí výstup z rozmítáče, jehož výstupní kmitočet odpovídá kanálu na který má být vložka nařaděna.

d/ Postupným laděním C6 a C7 nastaví se parciální útlumová charakteristika. Pro kanály č. 21 až 40 má tato charakteristika tvar podle obr. 75.

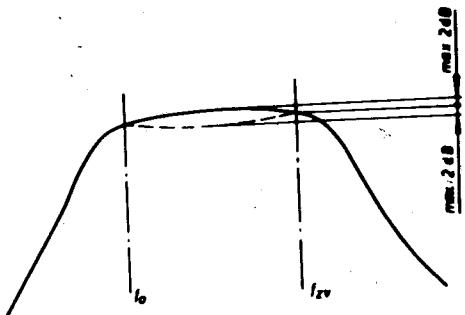
Pro kanály vyšší (41 až 64) není požadováno sedlo a je přípustný průběh podle obr. 76.

e/ Vf sondu odpojit od bodu M a na bod N připojit výstup z rozmítáče.

f/ Výstup z vf sondy přípravku připojit na zobrazovací část rozmítáče místo sondy od bodu M.



Obr. 75 Dílčí útlumová charakteristika zesilovací vložky TAZV 53 pro kanály 21 - 40



Obr. 76 Dílčí útlumová charakteristika zesilovací vložky TAZV 53 pro kanály 41 - 64

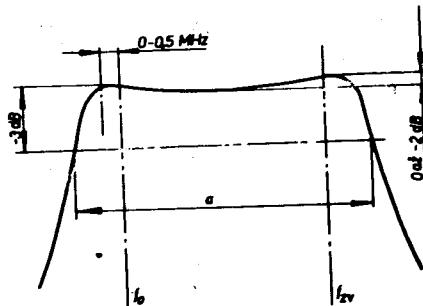
g/ Trimry C11 a C12 nastaví se parciální útlumová charakteristika obvodu L6, L7, L8, L2. Její tvar odpovídá obr. 75 s tím, že:

$$\begin{array}{ll} a_{\max} = \text{pro kanály } 21 - 28 & 15 \text{ MHz} \\ \text{pro kanály } 29 - 40 & 18 \text{ MHz} \end{array}$$

Pro kanály č. 41 až 64 platí obr. 76.

h/ Výstup z rozmitáče se přepojí na vstupní svorku a krátkospoj N-M se obnoví.

i/ Kontroluje se tvar útlumové charakteristiky celé vložky případně se upraví pomocí C6, C7, C11 a C12 tak, aby výsledek odpovídal obr. 77. Kondenzátorem C2 lze docílit optimální výšku útlumové charakteristiky a tím i celkový zisk zesilovače.



Obr. 77 Výsledná útlumová charakteristika zesilovací vložky TAZV 53

#### Poznámka:

Činitel vazby a tím šíře útlumové charakteristiky pásmových propustí ovlivňuje tvar vazebních smyček - u L3 a L5 je to smyčka L4; u L6 a L8 je to L7. Tyto smyčky jsou před elektrickým vyvážením nastaveny tak, že není třeba se smyčkami při ladění manipulovat. Není-li však možno docílit tvaru útlumových charakteristik jak předepsáno,

lze přiblížením vazebních smyček k tyčovým rezonátorům útlumové charakteristiky rozšírit a oddalením zúžit.

#### 2/ Z jednodušený postup nastavení

- a/ Vf sonda ladícího přípravku se připojí na zobrazovací část rozmítáče.
- b/ Výstup z rozmítáče se připojí na vstupní svorku, rozmítáč se přepne na požadovaný kmitočtový rozsah s takovou úrovní výstupního napětí, aby nedošlo k omezení amplitudy.
- c/ Postupným laděním C6, C7, C11 a C12 docílit útlumovou charakteristiku podle obr. 77
- d/ Kondenzátor C2 nastavit na max. zisk celkové útlumové charakteristiky.
- e/ Měřicí metodou podle ČSN 34 2830, čl. 76 kontrolovat optimální nastavení L1 na minimum napěťového činitela stojatého vlnění, na kmitočtu  $F_0 + 1 \text{ MHz}$ .

#### 3/ Kontrola výsledné útlumové charakteristiky a zisku

Použije se stejného přípravku jako v čl. 1 a 2. Rozmítáčem opatřeným cejchovaným děličem i značkami, ověří se průběh, který musí tvarem odpovídat obr. 77. Zisk měřený na vrcholu útlumové charakteristiky musí být:

- u zesilovacích vložek pro kanály č. 21 - 40 . . . . . 21 dB
- u zesilovacích vložek pro kanály č. 41 - 64 . . . . . 19 dB

Regulátorem (P1) musí být možno zmenšit zisk bez znatelné deformace křivky nejméně o  $-15 \text{ dB}$ .

#### 4/ Kontrola vstupní impedance

Zesilovací vložku ponechat v ladícím přípravku a pod napětím. Regulátor zisku je v poloze maxima.

Vstupní svorky zesilovací vložky přiložit bez dalších mezičlenů na výstup z diagrafu Z-G - typ ZDD a kontrolovat vstupní impedance. Odchylka od jmenovité impedance  $75 \text{ ohm}$  může být nejvýše 10%.

#### 5/ Místo měření na Z-G diagrafu lze použít měřicí metody podle ČSN 34 2830, čl. 76 za pomocí rozmítáče.

##### Poznámka:

Vhodný rozmítáč pro práce podle odst. 1,2,3,4 a 5 musí mít zaručeny tyto vlastnosti:

- a/ Kmitočtové pásmo: 470 - 960 MHz
- b/ Zdvih:  $\pm 25 \text{ MHz}$
- c/ Linearita zdvihu: min. 95%
- d/ Amplitudové zvlnění: max. 5%
- e/ Výstupní napětí: min. 0,5 V
- f/ Značkování s přesností: min. 0,1%

Vhodný typ: SWOB fy Rohde & Schwarz - Polyskop II A nebo BWS - 1 fy RFT

6.5 Vložka měniče kmitočtů TAMV 61 obr. 42, 43

## a/ Kontrola stejnosměrného napájení:

1/ Při napájecím napětí 24 V a potenciometru P1 vytočeném doprava (max. zisk T1) je celkový odběr proudu v rozmezí 11 až 13 mA.

Úbytek napětí na odporech se měří AVOMETEM II a to:

2/ Na odporu R1 = 1,5 V; rozsah měřidla 3 V

3/ Na odporu R10 = 12 V; rozsah měřidla 12 V

4/ Na odporu R11 = 12,5 V; rozsah měřidla 30 V

5/ Na odporu R17 = 10,5 - 18 V; rozsah měřidla 30 V

6/ Na odporu R20 = 17 V; rozsah měřidla 30 V

Při měření podle bodů 2/, 4/, 6/ je AVOMET II připojen záporným pólem na emitor tranzistoru.

b/ Vysokofrekvenční vyvážení

## • 1/ Nastavení pomocného oscilátoru:

a/ Sondu rozmítáče opatříme smyčkou utvořenou dvěma závity o průměru asi 18 mm (drát 0,65 s izolací PVC) a připojíme na zakončený výstup z rozmítáče. Poté, ya - zební smyčku přiblížíme k cívce L9. Zisk Y zesilovače nastavíme na maximum a příslušně upravíme velikost výstupního napětí.

b/ Na rozmítáci nastavíme rozsah v němž je obsažen jmenovitý kmitočet použitého krystalu. Tento kmitočet nastavíme též na značkovači rozmítáče.

c/ Utáčením jádra cívky L10 docílíme, že oscilátor začne kmitat, což se na zobra - zovací části rozmítáče projeví jako veliká značka. Jádro L10 nastavíme do střední polohy rozsahu v němž oscilátor kmitá. Definitivní poloha jádra cívky se stanoví až po nastavení vazby násobiče a to tak, aby při snížení napětí z napáječe z +24 V na +15 V oscilátor spolehlivě kmital.

Po úplném nastavení měniče je nutno jádro oscilátoru spolehlivě zajistit proti po - otočení zakápacím voskem.

2/ Vyvážení obvodů nižšího kanálu

a/ Krátkospoj M-N se rozpojí a do bodu N se připojí výstup z rozmítáče.

b/ Rozmítáč se přepne na požadovaný kanál a vf sonda přípravku se připojí na vstup zobrazovací části.

c/ Postupným laděním jádry nastaví se nejdříve pásmová propust (L7 - L8), při čemž činitel vazby je určen C19. Poté se naladí jádrem článek tvaru  $\Pi$  (L6) mezi tranzistory T2 a T3 tak, aby výsledná křivka tvarem odpovídala obr. 78.

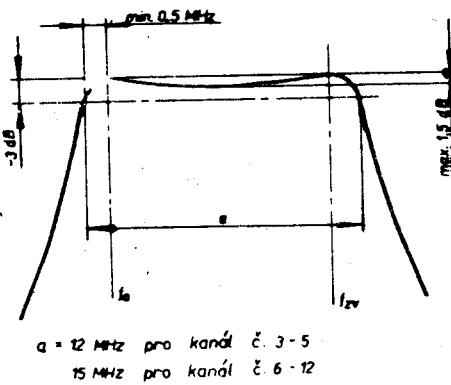
V případě potřeby je při ladění nutno postupovat stejně jako u ladění vložky zesilovače pro kanály 1 - 12 popsané v čl. 6.2. Schéma zapojení, až na velikost otevření tranzistoru T2 je shodné se schématem zesilovací vložky TAZV 52. Po naladění je třeba jádra cívek L6, L7 a L8 zajistit.

### 3/ Doložení vstupního obvodu na minimum odrazů

Měřicí metodou podle ČSN 34 2830 čl. 76 kontroluje se optimální nastavení L1 na minimum napěťového činitele stojatého vlnění při kmitočtu f obrazu vstupního kanálu +1 MHz. P1 se při tomto měření nastaví na maximum. Obecně čím vyšší kanál, tím větší část L1 je zkracována.

### 4/ Vyvážení vstupních obvodů

- a/ Výstup z rozmítáče se přepojí z bodu N na vstupní svorku a rozsah rozmítáče se přepne na rozsah požadovaného vstupního kanálu (21 až 64). Výstupní úroveň napětí rozmítáče se udržuje co nejnižší, aby se zamezilo přehlcení. P1 se nastaví na maximum. Detekční sonda se připojí na bod M.
- b/ Postupným laděním pásmové propusti (C6 - C7) docílí se na zobrazovací části maximální amplitudy při zachování tvaru útlumové charakteristiky podle obr. 78.
- c/ Doložovací kondenzátor C2 se nastaví na max. zisk útlumové charakteristiky.



Obr. 78 Výsledná útlumová charakteristika měniče kmitočtů TAMV 61

5/ Výstup z rozmítáče zůstane připojen na výstupní svorku. Detekční sonda se připojí z bodu M na zakončený výstup z měniče ( $37,5 \text{ ohm}$ ). Body M a N se propojí krátkospojí. Na rozmítáci necháme frekvenční rozsah odpovídající požadovanému kanálu IV a V pásmu. Laděním kondenzátoru C9 se najde maximum útlumové charakteristiky.

V případě, že maximum útlumové charakteristiky leží mimo ladící rozsah kondenzátoru C9 je nutno zkontolovat správný typ rezonátoru L5, pro požadovanou frekvenci násobiče, či kondenzátoru C8.

Vazba cívky L9 s cívkou L10 se nastavuje tak, aby při jemném rozladění cívky L10 se na zobrazovací části rozmítáče projevilo pouze jediné maximum celkové amplitudy útlumové charakteristiky. Vazba se zvětšuje tak dlouho, dokud toto jediné maximum roste. Změna vazby se provádí změnou vzdálenosti cívky L9 k L10 a definitivní poloha je ta, kdy další zvětšení vazby má za následek už jen zmenšení zisku. V této poloze se poloha cívky L9 zajistí lakem. Definitivní poloha jádra cívky L10 se zajistí v poloze největšího maxima útlumové charakteristiky.

## 6/ Kontrola výsledné útlumové charakteristiky a zisku

- a/Použije se stejného přípravku jako při nastavování podle čl. 1 až 5. Potenciometr P1 se nastaví na maximum. Na měnič se nasadí krycí víko a zajistí kolíčky. Rozmítá - čem opatřeným cejchovaným děličem i značkami ověří se průběh, který musí tvarem odpovídat průběhu na obr. 78. Doladí se zisk kondenzátorem C9 na maximum a kondenzátorem C6, C7 se poopraví výsledný tvar útlumové charakteristiky. Zisk měřený na vrcholu útlumové charakteristiky musí být u všech kombinací převodu nejméně 24 dB.  
b/Regulátorem P1 musí být možno zmenšit zisk bez znatelné deformace křivky nejméně o -15 dB.

## 7/ Kontrola vstupní impedance

- a/Měnič ponechat v ladícím přípravku a pod napětím. Regulátor zisku je v poloze maxima.

Vstupní svorku měniče přiložit bez dalších mezičlenů na výstup ze Z-G diagrafu typ ZDD a kontrolovat vstupní impedance. Odchylka od jmenovité impedance 75 ohm smí být nejvýše 10 %.

- b/Na místo měření na Z-G diagrafu, lze použít měřící metody podle ČSN 34 2830, čl. 76 za pomoci rozmítáče.

### Poznámka:

Měření i kontrola je obdobná jako u zesilovacích vložek pro pásmo IV a V a I až III. Stejné jsou i použité měřící přístroje.

## 6.6 Měnič kmitočtů TAMV 62

Veškeré údaje pro kontrolu a nastavení jsou stejné jako u TAMV 61, vzájemný rozdíl je jen v uchycení. TAMV 62 je určen jako doplněk elektronkové STA a jeho uchycení je upraveno pro uchycení na základní rám soupravy 4920 A. Bližší údaje pro montáž jsou obsaženy v návodu k montáži STA 4920 A druhé vydání.

Je-li použit slučovač TASL 01 připevní se měnič kmitočtu TAMV pod šrouby krycího víka slučovače pomocí přiložených úhelníků.

## 7. Elektrická kontrola a nastavení příslušenství rozvodu

Zde platí upozornění z čl. 6 v plném rozsahu.

### 7.1 Antenní předzesilovač TAPT 01 (4926 A) obr. 44, 45

#### a/ Kontrola stejnosměrného napájení:

- 1/ Ohmetrem se zjišťuje na vstupních svorkách správná činnost diody chránící tranzistor proti poškození nesprávně polarizovaným napětím. K tomu účelu se použije běžného, přímoukazujícího kilohmetru např. Metra - Ústí nad Lab. Měřicí přívodní šňůry se označí tak, aby byly nezámenné, nejlépe tak, že každá bude mít jinou barvu a připojí se na rozsah 10 x. Přívodní šňůra ze svorky Q se připojí na kostru předzesilovače, to je na kabelovou příchytku, a přívodní šňůra ze svorky 10 x se

přiloží na svorku označenou + (pravou). Ohmetr musí vykazovat výhylku  $1 \pm 15\%$ . Při přepolování musí ohmetr ukazovat hodnotu  $\infty$ . Není-li tomu tak, je vadná dioda a musí být před dalším vyvažováním vyměněna.

Bod 1 platí pouze pro předzesilovače s ochrannou diodou.

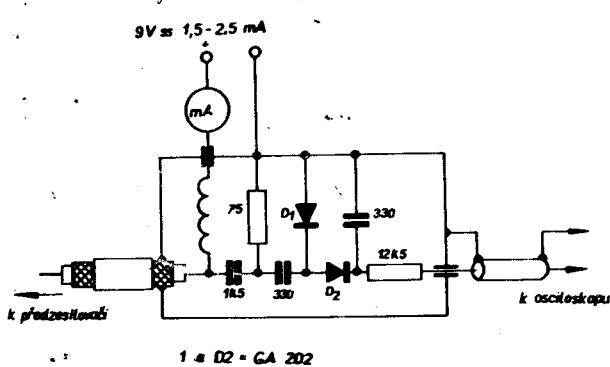
2/ Na výstupní svorky předzesilovače se připojí napájecí přípravek s vf sondou, jehož schema zapojení je na obr. 79.

3/ Po připojení napětí 9 V ss musí být odběr 1,5 až 2,5 mA. Je-li odběr v mezích, připojí se vstupní přívody předzesilovače na výstupní svorky symetrizačního členu TASY 02 připojeného na výstup z rozmitače.

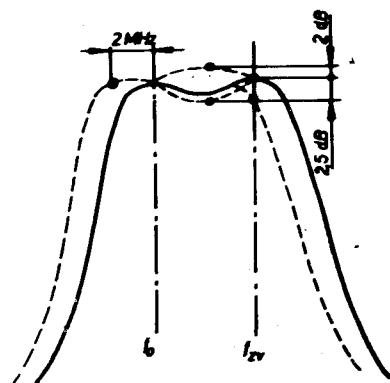
#### b/ Vysokofrekvenční vyvážení

Ladění L1 a L2 se provádí ferritovými jádry. Vzájemná vazba obou cívek se mění posunutím vinutí po kostře cívky. Zmenšením vzájemné rozteče vinutí rozšíří se útlumová charakteristika až se vrchol křivky prosedlá.

Yúsledná útlumová charakteristika musí odpovídat tvarem i hodnotami obr. 80.



Obr. 79 Základní zapojení napájecího přípravku s vf sondou pro měření předzesilovačů



Obr. 80 Výsledná útlumová charakteristika předzesilovače TAPT 01

c/ Po naladění se jádra cívek zakápou voskem, závity cívek se zajistí lakem.

#### 7.2 Antennní předzesilovač TAPT 02 (4927 A) obr. 46, 47

##### a/ Kontrola stejnosměrného napájení

1/ Na výstupní svorky předzesilovače se připojí napájecí přípravek, s vf sondou. Schema zapojení tohoto přípravku je na obr. 79. U provedení se sym. výstupem ověří se správná polarita a činnost ochranné diody D1. Přípravek je v tomto případě připojen na svorku, kam je připojen kondenzátor C6 a T1 1.

2/ Po připojení napětí 9 V ss musí být odběr 1,5 - 2,5 mA. Je-li odběr v mezích, připojí se vstupní přívody předzesilovače na vstupní svorky symetrizačního členu TASY 03, připojeného na výstup z rozmitače.

**b/ Vysokofrekvenční vyvážení**

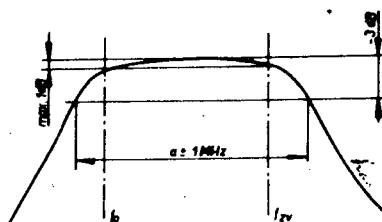
Ladění rezonančních obvodů se provádí doladovacími kondenzátory (C1, C2). Rezonátory tvoří rozložené laděné obvody a postupným laděním se dosáhne útlumová charakteristika podle obr. 81.

**c/ Kontrola výsledné útlumové charakteristiky a zisku**

Použije se stejného přípravku jako v čl. al. Rozmítáčem opatřeným cejchovaným děličem a značkami ověří se průběh, který musí tvarem odpovídat obr. 81.

Zisk, měřený na vrcholu útlumové charakteristiky musí být nejméně 8 dB.

Šíře "a" musí odpovídat hodnotám uvedeným na obr. 81.



a = pro 500 MHz je 19 MHz  
pro 700 MHz je 22 MHz  
pro 820 MHz je 26 MHz  
a min pro všechny kanály je 15 MHz

Obr. 81 Výsledná útlumová charakteristika předzesilovače TAPT 02

**Poznámka:**

Použité přístroje: Polyskop II a Rohde & Schwarz

nebo: Polyskop BWS 1 - RFT

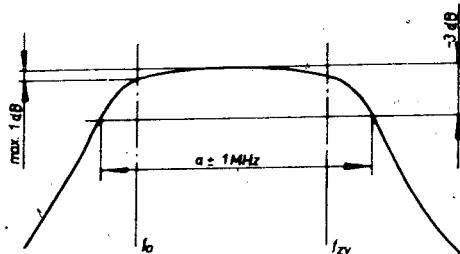
**7.3 Antennní předzesilovač TAPT 03 (4928 A) obr. 48, 49****a/ Kontrola stojnosměrného napájení:**

Na výstupní svorky předzesilovače se připojí napájecí přípravek s vf sondou. Schema zapojení tohoto přípravku je na obr. 79. U provedení se sym. výstupem ověří se správná polarita a činnost ochranné diody D1. Přípravek se v tomto případě připojí na svorku, kam je připojen kondenzátor C10 a tlumivka T1 1.

Po připojení napětí 9 V ss musí být odběr 5 - 6 mA. Je-li odběr v mezích, připojí se vstupní přívody předzesilovače na vstupní svorky symetrikačního člena TASY 03, připojeného na výstup z rozmítáče.

**b/ Vysokofrekvenční vyvážení**

Ladění rezonančních obvodů se provádí doladovacími kondenzátory (C1, C5, C9). Rezonátory tvoří rozložené laděné obvody a postupným laděním se dosáhne útlumová charakteristika podle obr. 82.



$a =$  pro 500 MHz je 25 MHz  
 pro 700 MHz je 35 MHz  
 pro 820 MHz je 51 MHz  
 $a_{\min}$  pro všechny kanály je 15 MHz

Obr. 82 Výsledná útlumová charakteristika předzesilovače TAPT 03

#### c/ Kontrola výsledné útlumové charakteristiky a zisku

- Použije se stejného přípravku jako v čl. a. Rozmíchačem opatřeným cejchovaným děličem a značkami, ověří se průběh, který musí tvarem odpovídat obr. 82.
- Zisk měřený na vrcholu útlumové charakteristiky musí být nejméně 18 dB.
- Šíře "a" musí odpovídat hodnotám uvedeným na obr. 82. Po kontrole zisku zajistí se šroub dolaďovacích kondenzátorů lakem.

#### Poznámka:

Použité přístroje: Polyskop II A Rohde & Schwarz  
nebo: Polyskop BWS 1 - RFT.

#### 7.4 Transformační člen TATR 02 obr. 11

##### Elektrická kontrola:

- a/ Výstupní svorka se zakončí odporem 75 ohm. Paralelně k odporu se připojí sonda milivoltmetru BM 386.
- b/ Na vstup (šroub M6) přivést proti zemi přes oddělovací odpor 2 700 ohm signál z měřicího generátoru Tesla BM 223.
- c/ Útlumová charakteristika se kontroluje při konstantním vstupním napětí udržovaným děličem generátoru na hodnotě  $U_1 = .30$  mV.

Výsledná útlumová charakteristika musí být v tolerancích podle obr. 11b, přičemž v zaručovaném pásmu nesmí nastat pokles pod mez  $P_{\min}$ .

#### 7.5 Symetrikační člen TASY 02 obr. 9

##### Elektrická kontrola:

- 1/ Stejnosměrně jsou všechny vývody ve zkratu.
  - 2/ Namátková kontrola impedance se provede takto:
    - a/ Na výstup 300 ohm se připojí zatěžovací odpor 300 ohm,
    - b/ výstup 75 ohm se připojí na vyvážený impedanční most Z-G diagraf.
- V rozmezí 48 MHz - 235 MHz musí být odchylinky od 75 ohmů menší nežli  $R = \pm 4\%$  a

$$\pm jX = 6\%$$

3/ Místo měření na Z-G diagrafu lze použít též měřící metody podle ČSN 34 2830, čl. 76.

### 7.6 Symetrikační člen TASY 03 obr. 10

Elektrická kontrola:

Paralelně na vstup symetrikačního členu se připojí bezindukční odpor WK 650 53, 300 ohm  $\pm 2\%$ .

Mezi jednu svorku (libovolně kterou) a kovovou desku se bez mezičlenu připojí výstup Z-G diagrafu ZDD.

Naměřená impedance v rozmezí 470 MHz - 820 MHz musí být taková, aby činitel stojatého vlnění, odečtený na Smithově diagramu, byl menší nežli  $G \leq 1,7$ .

## 8. Seznam elektrických součástek

### 8.1 Síťový napáječ TAZN 02

R1	Odpór vrst.	WK 650 53
C1	Kondenzátor elektrolyt.	TC 532a G2
C2	Kondenzátor elektrolyt.	TC 532a G2
T 1	Tranzistor	OC 26
D 1	Usměrňovač	CN 442 160
Tr1	Transformátor	9WN 663 62
Po1	Vložka	ČSN 35-4731
Po2	Vložka	ČSN 35 4731

### 8.2 Zesilovací vložka TAZV 51

R1	odpor vrst.	TR 112a 1k/A
R2	odpor vrst.	TR 112a 10k/A
R3	odpor vrst.	TR 112a 6k8/A
R4	odpor vrst.	TR 112a 1k/A
R5	odpor vrst.	TR 112a 6k8/A
R6	odpor vrst.	TR 112a 10k/A
R7	odpor vrst.	TR 112a 8k2/A
R8	odpor vrst.	TR 112a 2k7/A
R9	odpor vrst.	TR 112a 6k8/A
R10	odpor vrst.	WK 650 53 2k7/A
R11	odpor vrst.	WK 650 53 2k7/A
R12	odpor vrst.	TR 112a 3k3/A

R13	odpor vrst.	TR 112a 1k5/A
P1	potenciometr vrst.	TP 110 3k3
C1	kondenzátor ker.	TK 694 47/A
C2	kondenzátor ker.	TK 670 6J8/A
C3	kondenzátor ker.	TK 694 56/A
C4	kondenzátor ker.	TK 662 1k
C5	kondenzátor ker.	TK 662 1k
C6	kondenzátor ker.	TK 672 12/A
C7	kondenzátor ker.	TK 662 1k
C8	kondenzátor ker.	TK 692 22/A
C9	kondenzátor MP	TC 180 M22
C10	kondenzátor ker.	TK 662 1k
C11	kondenzátor ker.	TK 672 8J2/A
C12	kondenzátor ker.	TK 672 10/A
C13	kondenzátor MP	TC 180 M22
C14	kondenzátor MP	TC 180 M22
C15	kondenzátor ker.	TK 694 33
T1	tranzistor	GF 505
T2	tranzistor	GF 505
T3	tranzistor	GF 504
T4	tranzistor	GF 504
Tr1	transformátor	3PE 408 01
Tr2	transformátor	3PE 408 02

8.3 Zesilovací vložka TAZV 52

R1	odpor vrst.	TR 112a 1k/A
R2	odpor vrst.	TR 112a 10k/A
R3	odpor vrst.	TR 112a 6k8/A
R4	odpor vrst.	TR 112a 6k8/A
R5	odpor vrst.	TR 112a 1k/A
R6	odpor vrst.	TR 112a 6k8/A
R7	odpor vrst.	TR 112a 10k/A
R8	odpor vrst.	TR 112a 8k2/A
R9	odpor vrst.	TR 112a 2k7/A
R10	odpor vrst.	TR 112a 2k7/A
P1	potenciometr vrst.	TP 110 3k3

C1	1-2 k	kondenzátor ker.	TK 662	1k
C1	3-5 k	kondenzátor ker.	TK 423	82/A
C1	6-12k	kondenzátor ker.	TK 692	27/A
C2	1-2 k	kondenzátor ker.	TK 694	56/A
C2	3-5 k	kondenzátor ker.	TK 694	39/A
C2	6-12 k	kondenzátor ker.	TK 670	5J6/A
C3		kondenzátor ker.	TK 662	1k
C4		kondenzátor ker.	TK 662	1k
C5		kondenzátor ker.	TK 662	1k
C6	1-2 k	kondenzátor ker.	TK 672	15/A
C6	3-5 k	kondenzátor ker.	TK 670	6J8/A
C6	6-9 k	kondenzátor ker.	TK 650	3J3/A
C6	10-12k	kondenzátor ker.	TK 650	1J5/A
C7		kondenzátor ker.	TK 662	1k
C8		kondenzátor ker.	TK 662	1k
C9		kondenzátor ker.	TK 662	1k
C10	1-2 k	kondenzátor ker.	TK 672	15/A
C10	3-5 k	kondenzátor ker.	TK 670	6J8/A
C10	6-12k	kondenzátor ker.	TK 650	1J5/A
C11	1-2 k	kondenzátor ker.	TK 423	82/A
C11	3-5 k	kondenzátor ker.	TK 423	68/A
C11	6-9 k	kondenzátor ker.	TK 694	33/A
C11	10-12k	kondenzátor ker.	TK 692	27/A
C12	1-2k	kondenzátor ker.	TK 692	18/A
C12	3-5k	kondenzátor ker.	TK 672	8J2/A
C12	6-12k	kondenzátor ker.	TK 650	2J2/A
C13	1-2k	kondenzátor ker.	TK 692	22
C13	3-5k	kondenzátor ker.	TK 672	15
C13		V kanálech 6 - 12 je vypuštěn.		
T1		tranzistor	GF 505	
T2		tranzistor	GF 505	

#### 8.4 Zesilovací vložka TAZV 53

R1	odpor vrst.	TR 112a	6k8/A
R2	odpor vrst.	TR 112a	820/A
R3	odpor vrst.	TR 112a	6k8/A
R4	odpor vrst.	TR 112a	8k2/A
R5	odpor vrst.	TR 112a	6k8/A

R6	odpor vrst.	TR 112a	10k/A
R7	odpor vrst.	TR 112a	8k2/A
R8	odpor vrst.	WK 650 53	3k3/A
P1	potenciometr vrst.	TP 110	3k3
C1	kondenzátor ker.	TK 660	330
C2	dolahovací plech		
C3	kondenzátor ker.	TK 694	39/A
C4	kondenzátor průch.	TK 564	1k
C5	kondenzátor ker.	TK 661	330
C6	kondenzátor dolad.	WK 701	09/B
C7	kondenzátor dolad.	WK 701	09/B
C8	kondenzátor ker.	TK 694	39/A
C9	kondenzátor průch.	TK 564	1k
C10	kondenzátor ker.	TK 661	330
C11	kondenzátor dolad.	WK 701	09/B
C12	kondenzátor dolad.	WK 701	09/B
T1	tranzistor	GF 507	
T2	tranzistor	GF 507	

## 8.5 Měnič kmitočtů TAMV 61

R1	odpor vrst.	TR 112a	820/A
R2	odpor vrst.	TR 112a	6k8/A
R3	odpor vrst.	TR 112a	6k8/A
R4	odpor vrst.	TR 112a	8k2/A
R5	odpor vrst.	TR 112a	2k7/A
R6	odpor vrst.	TR 112a	1k/A
R7	odpor vrst.	TR 112a	10k/A
R8(11 p.)	odpor vrst.	TR 112a	1k5/A
R9	odpor vrst.	TR 112a	1k/A
R10	odpor vrst.	TR 112a	8k2/A
R11	odpor vrst.	TR 112a	6k8/A
R12	odpor vrst.	TR 112a	10k/A
R13	odpor vrst.	TR 112a	8k2/A
R14	odpor vrst.	TR 112a	6k8/A
R15	odpor vrst.	TR 112a	2k7/A
R16	odpor vrst.	TR 112a	6k8/A
R17	odpor vrst.	TR 112a	5k6/A
R18	odpor vrst.	TR 112a	3k3/A

R19	odpor vrst.	TR 112a 8k2/A
R20	odpor vrst.	TR 112a 10k/A
R21	odpor vrst.	WK 650 53 3k3/A
P1	potenciometr vrst.	TP 110 3k3
C1	kondenzátor vrst.	TK 660 330
C2	doladovací plech	TK 694 39/A
C3	kondenzátor ker.	TK 564 1k
C4	kondenzátor ker.	TK 661 330
C5	kondenzátor ker.	WK 701 09/B
C6	kondenzátor dolad.	WK 701 09/B
C7	kondenzátor dolad.	TK 652 4J7/A
C8	kondenzátor ker.	WK 701 09/B
C9	kondenzátor dolad.	TK 694 39/A
C10	kondenzátor ker.	TK 650 1/A
C11	kondenzátor ker.	TK 564 1k
C12	kondenzátor průch.	TK 564 1k
C13	kondenzátor průch.	TK 670 6J8/A
C14 ( II p.)	kondenzátor ker.	TK 650 1J5/A
C14 ( III p.)	kondenzátor ker.	TK 662 1k
C15	kondenzátor ker.	TK 564 1k
C16	kondenzátor průch.	TK 564 1k
C17	kondenzátor průch.	TK 670 6J8/A
C18 ( II p.)	kondenzátor ker.	TK 650 1J5/A
C18 ( III p.)	kondenzátor ker.	TK 621 68
C19 ( II p.)	kondenzátor ker.	TK 695 33/A
C19 6-9 k	kondenzátor ker.	TK 693 27/A
C19 10-12k	kondenzátor ker.	TK 690 8J2/A
C20 ( II p.)	kondenzátor ker.	TK 650 2J2/A
C20 ( III p.)	kondenzátor ker.	TK 564 1k
C21	kondenzátor průch.	TK 663 1k
C22	kondenzátor ker.	TK 564 1k
C23	kondenzátor průch.	TK 621 100
C24	kondenzátor ker.	TK 663 1k
C25	kondenzátor ker.	TK 692 22/A
C26	kondenzátor ker.	TK 652 6J8/A
C26	kondenzátor ker.	TK 623 150
C27	kondenzátor ker.	TK 621 100
C27	kondenzátor ker.	

T1	tranzistor	GF 507
T2	tranzistor	GF 507
T3	tranzistor	GF 505
T4	tranzistor	GF 507
T5	tranzistor	GF 505
X	krystal	... MHz TSP 047

