

**ČASOPIS SVAZARMU
PRO RADIOTECHNIKU
A AMATÉRSKÉ VYSÍLÁN**



ROČNÍK XII/1963 Číslo 4

V TOMTO SEŠITĚ

| | |
|---|-----|
| Přednášet nebo předvádět techniku nebo provoz? | 91 |
| Kraj bez éteru? | 92 |
| Josef Černý 60 let | 94 |
| Bezdutykové polarizované relé | 96 |
| Regulační transformátor | 98 |
| Materiál, materiál, materiál | 99 |
| Navádění raket | 100 |
| Zařízení pro tichý poslech | 102 |
| Magnetofonové šasi pro hudební skříň | 103 |
| Jak se vyrábí AR | 107 |
| Amatérské VKV konvertory | 110 |
| Tranzistorový přijímač 28 MHz | 115 |
| Malý duál | 116 |
| VKV | 116 |
| DX | 119 |
| Soutěže a závody | 120 |
| Přečteme si | 121 |
| Naše předpověď | 121 |
| Nezapomeňte, že | 122 |
| Cetli jsme | 122 |
| Inzerce | 122 |

Přednášet nebo PŘEDVÁDĚT? TECHNIKU nebo provoz?

Major Boleslav Ečer

Není pochyby o tom, že výcvik branců-radistů je výcvikem velmi náročným, u něhož je třeba dobré promyšlenosti a organizovanosti, má-li splnit svůj účel.

Je celá řada výcvikových středisek Svaazarmu, která již po několik let s úspěchem plní svoje úkoly a která zabezpečila pro naši armádu velký počet dobrě připravených branců. Někde se však výcvik ještě nedáří tak, jak bychom si přáli, často ani přes obětavé úsilí orgánů Svaazarmu a pomoc vojenských správ. Slabé výsledky zpravidla pramení z jedné základní příčiny – slabé účasti branců na výcviku.

Možných důvodů neúčasti branců může být velké množství, a to velmi různorodých. Při bližším zkoumání se však ukazuje, že bezprostřední vliv na účast při výcviku – vedle specifických místních podmínek – má vždy v první řadě kvalita a přitažlivost výcviku, tedy prvky, které je možno rozhodujícím způsobem ovlivnit. Ve všech střediscích, kde se výcviku zúčastňuje jen malé procento branců, není všechno v pořádku s metodikou a zajímavostí výcviku.

Přidejme se tedy na některé prvky výcviku branců-radistů z hlediska správné metodiky a přitažlivosti výuky.

Náčelníci výcvikových středisek a cvičitelé si především musí uvědomit cíle, které výcvik branců-radistů sleduje a které musí být v plném souladu se soudobými potřebami armády. Jde především o to, vyučit brance-radisty v základní radiotechnické praxi, v základní montážní dovednosti, ve správném zacházení s proudovými zdroji. Zkušení cvičitelé se proto důsledně drží této praktické linie a dosahují velmi dobrých výsledků. Nemůže se dopracovat dobrých výsledků ten cvičitel, který hned ze samého počátku chrlí na brance teoretické poučky a vzorečky a nachází zálibu v řešení komplikovaných specialit. Takovému „cvičiteli na vyšší úrovni“ nemohou často porozumět ani branci s elektrotechnickou průmyslovou nebo jinou odbornou školou; natož pak rádoví absolventi osmi nebo devítiletých škol!

Několikrát jsem se na vlastní oči přesvědčil, že cvičitelé, kteří mají sklon k přílišnému teoretizování, se dopouštějí zákonité i dalších prohřešků proti správnému metodickému postupu při výuce. Tak především nemají kontakt se svými posluchači a nekladou během výkladu kontrolní otázky, aby se přesvědčili, že branci chápou přednášenou látku. Vůbec anebo jen velmi málo používají výcvikových pomůcek; byly dokonce zjištěny i případy, že chyběla křída a tabule. Zapomíná se také na opakování, tj. branci nejsou na začátku výcviku přezkušováni z probrané látky a zaostávající jedinci jsou pak ponecháváni svému osudu. Výsledek těchto, zásadních metodických nedostatků obyčejně na sebe nadává dlouho čekat: branci se při výcviku nudia nabývají přesvědčení, že radiotechnika je pro ně příliš obtížná a u některých jedinců se mohou projevit komplexy méněcennosti. Procento absence se začne zvětšovat a jeden branec za druhým se z výcviku ztrácí. Potom je třeba mnoho úsilí pracovníků Svaazarmu a vojenských správ, než se podaří zjednat nápravu alespoň v docházce.

Přidejme se na metodiku cvičitelů, kteří mají ve výcviku branců radistů úspěch. Rídí se těmito zásadami:

- Nezapomínají na úroveň svých posluchačů a svůj výklad jí přizpůsobují; při výkladu neztrácejí s posluchači kontakt a při

obtížnějších partiích kladou kontrolní otázky, aby se přesvědčili, zda branci chápou přednášenou látku.

- Při výcviku soustavně používají křídý a tabule, měřicích přístrojů a radiotechnických součástek, dokazují zákonitosti elektrických obvodů na skutečných přístrojích.

- Snaží se hodinu učinit zajímavou předáváním zkoušeností ze své radiotechnické praxe, promítáním diafilmů a filmů o radiotechnice atd.

- Nezapomínají na plné využívání patronátního vojenského útvaru (je-li v místních podmínkách možné): zajišťují účast vzorových spojařů – poddůstojníků na výcviku, zabezpečují ukázky spojuvací techniky a v pokročilejším stadiu výcviku občasnovou praxí na malých stanicích.

- Systematicky se přesvědčují o znalostech branců před začájením každého výcviku, čini opatření k doučení slabších jedinců, dbají na pořádek a ná rádné vojenské chovalní branců.

Podívejme se nyní na některé poznatky z výcviku, tak jak se jeví při osvojování jednotlivých témat. Již při probírání základů elektroniky (téma 1) se někteří cvičitelé dopouštějí té chyby, že pokračují ve výkladu další látky, anž se přesvědčili, zda branci porozuměli takovým zásadním pojmem z elektrotechniky jako například proudovými jednotky. Témata 2, 3 a 4 (viz Programy branců-radistů technického směru) žádných zvláštních potíží při výuce nepúsobi, je-li dodržována patřičná názornost výuky na základ maximálního využití pomůcek. Jen je snad třeba připomenout, že při probírání látky o akumulátorach je třeba dobrě vysvětlit také zásady správného zacházení s akumulátory a jejich ošetřování. Zde se velmi osvědčuje návštěva akumulátorovny (nabíjecí stanice) patronátního vojenského útvaru, která přinese brancům celou řadu nových poznatků.

Z hlediska správného pochopení všemi branci je již náročnější téma 5. Právě zde („Kapacita a indukčnost v obvodu střídavého proudu“) se ukazují i letos při přezkušování branců velké slabiny.

Stát o elektronkách bývá zpravidla dobře zvládnuta. Určitým nedostatkem Programu je, že v této statí chybí zmínka o polovodičích – avšak to již dovedou zbhli cvičitelé sami uvést na správnou míru.

Stát o oscilačních obvodech a vazbách se zdá být pro brance nejtěžší. Závěrečné zkoušky z několika krajů ukázaly, že mnozí branci nebyli schopni srozumitelně vysvětlit ani vznik tlumených a netlumených kmitů, ani základní vlastnosti oscilačních obvodů.

Pokud se týče dalších dvou statí výcviku – o radiových vysílačích a radiových přijímačích – byly dobře zvládnuty zejména v těch střediscích, kde výcvik byl prováděn především prakticky, tj. na skutečném materiálu.

Stát „Síření elektromagnetických vln a antény“ může být urychleně zvládnuta pomocínutím výcvikových filmů Antény díl I. a II. a předvedením stejněmenného diafilmu.

Nejdůležitější disciplínou pro brance-radisty zůstává samostatné sestavení dvouelektronkového přijímače NF2 – jeho předvedení při závěrečné zkoušce. K tomu, aby byl podíl radioamatérské praxe na výcviku zdůrazněn, je stanoven, že jestliže branec-radista nepostaví v praktické části výcviku

Redakce Praha 2 – Vinohrady, Lublaňská 57, telefon 223630. – Rídí František Smolík s redakčním kruhem (J. Černý, inž. J. Čermák, K. Donát, A. Hálek, inž. M. Havlíček, Vl. Hes, inž. J. T. Hyam, K. Krbeč, A. Lavante, inž. J. Navrátil, V. Nedvěd, inž. J. Nováková, inž. O. Petráček, K. Pytner, J. Sedláček, Z. Škoda – zást. ved. red., L. Zýka).

Vydává Svatý pro spolupráci s armádou ve Vydavatelství časopisů MNO, Praha 1, Vladislavova 26. Tiskovna Polygrafia 1 n. p., Praha. Rozšířuje Poštovní novinovou službu. Vychází měsíčně, ročně vyjde 12 čísel.

Inzerci přijímá Vydavatelství časopisů MNO, Vla-
dišlavova 26, Praha 1, tel. 234355 linka 154.

Za původnost příspěvků ručí autor. Redakce rukou-
pi vrátí, bude-li vyzádán a bude-li připojena fran-
kovaná obálka se zpětnou adresou.

© Amatérské radio 1963

Toto číslo výšlo 6. dubna 1963

A12*31090

PNS 52

Z GALERIE našich amatérů

Nahlédneme-li do starých ročníků Československého radiosvěta, setkáme se v nich se známými jmény, která spojujeme se začátky radioamatérismu v naší republice: docent Šafránek, profesor Šimek, A. Radba, R. Habersberger, P. Motyčka a dalšími vící či méně známými. Jména mnoha dalších nadšených radioamatérů, kteří tehdy zkoušeli tají různých jednoduchých i složitějších, prostých i „zázračných“ zapojení, uveřejňovaných v různých časopisech, nám zůstávají neznámá. Jedním z těch, kteří brzy po zahájení pravidelného vysílání čs. rozhlasu začínají amatérsky experimentovat, je i Josef Černý. Začíná s bateriovou dvoulampovkou, jejíž jasné svítí elektronky přinášejí osvětu do malé moravské vesničky, kde tehdy Josef Černý žil. Zanícen pro toto činnost shání literaturu, seznamuje se s úskalím dalších zapojení složitějších přístrojů, které přestavuje a zdokonaluje a tak získává potřebné zkušenosti k dalším pokusům. Se zatajeným dechem sleduje pořady stanic, které se na stupni přijímače večer objevují a jejichž hlas je charakteristicky zbarven zvukovodem velkého trachytového amplionu.

Krizová léta jej vyhánějí za chlebem až za moře. Ale ani tady se nevzdává svého koníčka. Shromažduje součástky, staví svůj první sítový přijímač a sbírá další poznatky. Krize však zasahuje brzy i sem a nutí skupinu hudebníků, s nimiž Josef Černý opustil vlast, k návratu. Povolání jej brzy potom přivádí do Prahy, kde je více přiležitosti k rozšíření znalostí a zajímavému experimentování s novějšími součástkami, které se začínají objevovat na trhu. Ale přichází rok 1939 a s ním i okupace a válka. Je to doba „temna“ i pro radioamatéry. Zákazy přechovávání různých součástí a přísné tresty za poslech zahraničního rozhlasu ho nezastraší. Hlas Moskvy či Londýna zaznívá večer

JOSEF ČERNÝ



co večer v jeho sluchátkách. Přátelům a známým vyrábi „čerčílky“, aby se i oni mohli dozvědět pravdu o situaci na východní frontě.

A tak vlastně až po našem osvobození náchází Josef Černý čas k tomu, aby se aktivně zapojil do radioamatérského hnutí. Přihlašuje se do Československého radiosvazu, kde se seznamuje s docentem Šafránkem a dalšími amatéry, zabývajícími se rozhlasovou technikou. V klubovně čs. radiosvazu, která se později stěhuje na Karlovo náměstí, rozvíjí naplně svou radioamatérskou činnost. Staví svůj populární univerzální sládo-

vací oscilátor a zahajuje poradenskou činnost. Přichází za ním spousta mladých a nezkušených začátečníků, kterým trpělivě vysvěluje základy konstrukční a zapojovací techniky, radí i pomáhá. Život v klubovně kypí v té době daleko přes půlnoc.

Na tato léta dnes soudruh Černý nejraději vzpomíná. V této činnosti našel zalíbení především proto, že viděl, jak je jeho pomoc užitečná a vitaná a jak pro techniku zapaluje nový dorost, který zaplňoval klubovnu do posledního místečka. Pak přišla léta, v nichž radioamatérské hnutí prodělávalo hluboké organizační proměny. Došlo ke sloučení Čs. radiosvazu s ČAV, k přechodnému začlenění radioamatérů do závodních klubů ROH a k definitivnímu zakotvení v Svažaru. Klubovna se několikrát stěhovala, kolektiv se roztrhlil do místních klubů a kolektivů. Někteří dokonce odpadli. Ale začalo vysílání televize, objevily se tranzistory a to znamenalo dál se učit, překonávat nová úskalí a seznámovat se s podstatně složitějšími, vysoko zajímavými prvky elektronických přístrojů. K této činnosti přibývalo i funkcionářských povinností; v Ústředním radioklubu, v sekci a v redakční radě Amatérského radia. Je to činnost mnohostranná a účelná, která mu dala zajímavou a krásnou životní náplň. Věnoval jí po léta všechny svůj volný čas a my všichni, kteří jej známe, si jí vážíme především proto, že je poznamená jeho cennými osobními vlastnostmi: skromností a obětavostí.

Soudruh Černý, radiotechnik tělem i duší, si doveď najít příležitost k tomu, aby mohl poradit mládeži; v poslední době to byly přebory v honu na lišku, kde jsme ho viděli upravovat závodníkům přístroje. Dále své technické zkušenosti uplatňoval i v konstrukci dálkově řízených modelů letadel.

V těchto dnech oslaví soudruh Josef Černý své šedesátiny. Nechce se tomu věřit, ale život při plodné práci skutečně tak rychle utíká. Nezbývá nám, než abychom mu za jeho dobrou práci upřímně poděkovali a popřali hodně zdraví a sil do další činnosti.

SE



Josef Černý (druhý zleva na obou obrázcích) v kursu stavby přijímačů v Radiosvazu v padesátých letech...



a v pracovní době ve Filmovém symfonickém orchestru

Zajímavosti

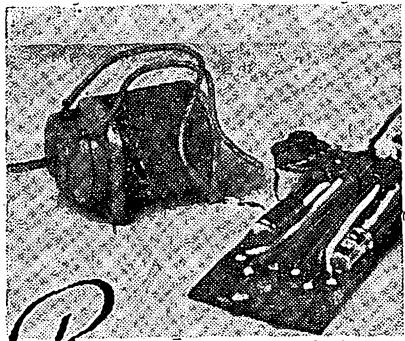
O Nepostradatelná pomůcka závodníka. V Našem vojsku vyšel „Plán radioamatérských sportovních akcí Svazarmu na rok 1963 až 1965“. Je to nepostradatelná pomůcka pro každého, kdo se chce zúčastňovat soutěží a závodů na KV a VKV, ale i v honu na lišku, víceboji a rychlotelegrafii. Rozeslá ŪRK.

O Okresní přebor v honu na lišku připravují Brňané již na 5. května t. r. - máte-li zájem, informace vám dá OK2KOJ na pásmu, nebo OK2KBR každé pondělí v 17 hodin na 3,6 MHz, písemně RK VUT Brno, Barvičova 85. Mají v tomto závodě zkoušenosti - 21. října loňského roku zorganizovali přebor města Brna a VUT na 80 metrech v honu na lišku za účasti závodníků z Prahy, Bratislav, Tišnova a Brna-VUT. I když bylo závodníků jen deset, byla to samá „elita“, samé lišácké „kádry“! Terén byl těžký a lišky dobrě uschovány, ale přesto si vítězství odvezli Pražáci - první byl Pavel Šrůta z RK Praha s časem 122 minut, druhým

Emil Kubeš z téhož radioklubu s časem 127 minut a třetím Karel Souček z Tišnova s časem 142 minut.

Přebor města Brna se bude konat každoročně na podzim. Bude to závod o ceny a každý závodník dostane diplom. Zároveň se bude závodit o putovní pohár VUT, který si na podzim z Brna odvezl s. Šrůta a vyhraje-li závod třikrát po sobě nebo pětkrát střídavě, pohár mu zůstane navždy. Přebor VUT se bude konat dvakrát do roka - na jaře a na podzim.

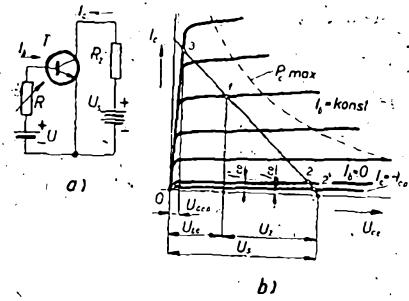
O Jedni z nejlepších v kraji. Trnavští radioamatéři byli vyhodnoceni jako nejlepší v Západoslovenském kraji za



Bezdotykové polarizované relé

Jiří Pospíšil

Citlivé a přitom spolehlivě pracující polarizované relé bývá často základní součástí různých zařízení hlavně v regulační a ovládaci technice. Tak je tomu např. u reléových servomechanismů, které vynikají jednoduchostí a poměrně malou vahou. V některých případech by však citlivé polarizované relé s mechanickými dotyky nemuselo být vždy dosti vhodné a spolehlivé. Je to všude tam, kde je zařízení vystaveno silným otřesům nebo dlouhodobým vibracím; případně má-li pracovat ve vlhkém nebo chemicky agresivním prostředí, které by mohlo způsobit rychlou korozi kontaktů. V amatérské praxi se takový případ může vyskytnout např. při radiovém ovládání modelů letadel. Zde ještě



Obr. 1. $I_c = f(U_{ce})$
 $I_b = \text{konst}$

přistupuje požadavek malé váhy, který u dokonalého relé s velmi silným permanentním magnetem také není splněn. Uvážme-li ještě, že miniaturní polarizované relé, vhodné k tomuto účelu, dnes prakticky nesezeneme, bude jistě

vhodné přemýšlet o jiném lepším řešení.

Polarizované relé bez mechanických dotyků o poměrně malé váze a přitom velmi citlivé můžeme zhovit pomocí tranzistorů. Využijeme vlastnosti tranzistoru jako spínacího prvku a s výhodou použijeme doplnkových tranzistorů.

Tranzistor jako spínací prvek

Uvažujme zapojení na obr. 1a. V kolektorovém obvodu tranzistoru T je zapojen zatěžovací odpor R_z (spotřebič), a zdroj stejnosměrného napětí U_s . Proud báze se dá nastavit proměnným odporem R . Tyto poměry jsou zachyceny na obr. 1b v síti kolektorových charakteristik pro zapojení tranzistoru se společným emitem. Obecnému proudu báze I_b odpovídá na zatěžovací přímence bod 1 daný příslušný kolektorový proudem a napětím. Pro tento jednoduchý případ platí vztah:

$$P_s = P_c + P_z = I_c \cdot U_{ce} + I_c^2 \cdot R_z \quad (1)$$

Napětí baterie se rozdělí na zátěž a tranzistor v poměru jejich odporů. Tato napětí jsou v obr. 1b vyjádřena úsečkami OA a AB na vodorovné ose. Výkonové poměry jsou dány vztahem:

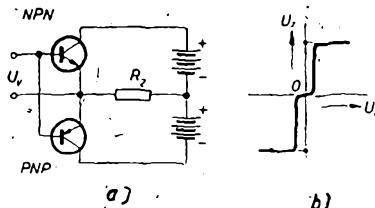
$$P_s = P_c + P_z = I_c \cdot U_{ce} + I_c^2 \cdot R_z \quad (2)$$

Celkový stejnosměrný příkon z baterie se opět dělí na dvě části. První je kolektová ztráta tranzistoru (P_c), která je vždy omezena použitým tranzistorem, druhá pak představuje užitečný výkon (P_s).

Nás budou zajímat hlavně oba mezní případy, tj. pracovní body 2 (2') a 3. První z nich se nastaví při rozpojeném obvodu báze. Kolektorovým obvodem pak protéká pouze zbytkový proud I_{co} . Ve srovnání se zbytkovým proudem I_{co} pro zapojení se společnou bází je tento proud větší a je roven:

$$I'_{co} = \frac{I_{co}}{1 + \alpha} \quad (3)$$

kde α je proudový zesilovační činitel pro zapojení se společnou bází. Tomuto případu odpovídá pracovní bod 2. Dostane-li báze vhodné malé předpětí opačného směru, přesune se pracovní bod na charakteristiku $I_b = -I_{co}$ a kolektorový proud klesne až na hodnotu I_{co} (pracovní bod 2'). V tomto případě je mezi kolektorem a emitorem tranzistoru téměř plné napětí baterie U_s , ale proud tekoucí obvodem je nepatrny (I_{co}), což u běžných tranzistorů představuje hodnotu odporu kolektor - emi-



Obr. 3

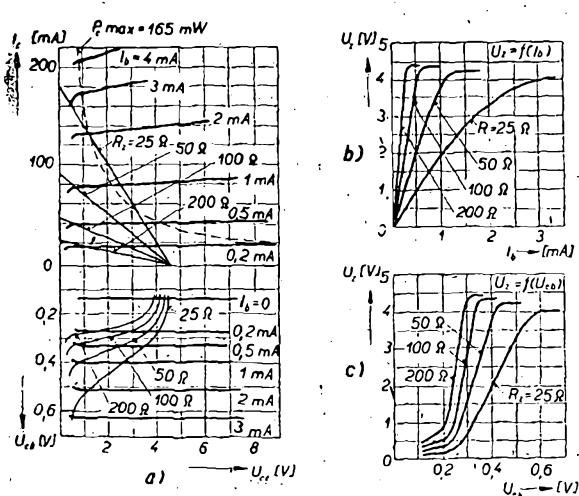
tor — rádově $10^5 \div 10^6 \Omega$, u speciálních křemíkových tranzistorů až $10^{10} \Omega$. Kolektorová ztráta je vzhledem k tak malému proudu velmi nepatrna a kolektorový obvod můžeme prakticky považovat za „rozpojený“. V druhém mezním případě (pracovní bod 3) je tomu právě opačně. Na tranzistoru se vytváří jen nepatrny úbytek napětí (několik desetin V), což při poměrně velkém kolektorovém proudu (který je prakticky omezen jen velikostí R_z), představuje nepatrny odpor — rádové 1Ω , u speciálních výkonových tranzistorů až několik setin Ω . Kolektorová ztráta je i v tomto případě (vzhledem k malému kolektorovému napětí) opět poměrně malá, kdežto užitečný výkon i zatěžovacím odporu je mnohonásobný, větší.

Bude-li se tedy měnit dosť rychle proud báze od hodnoty $I_b = 0$ (nebo $-I_{co}$) až po hodnotu odpovídající bodu 3, bude tranzistor působit jako spínač stejnosměrného proudu. Lze jím pomocí malého vstupního výkonu spínat značně větší výkony na výstupu.

Na obr. 2 je znázorněn grafický rozbor v charakteristikách tranzistoru 102NU71 v zapojení se společným emitem pro různé zatěžovací odpory R_z . Z východních charakteristik (obr. 2a) jsou odvozeny průběhy U_z v závislosti na I_b a U_{ce} (obr. 2 b, c), které nás hlavně zajímají. Průběh charakteristiky v obr. 2c je dán nelineární vstupní charakteristikou tranzistoru.

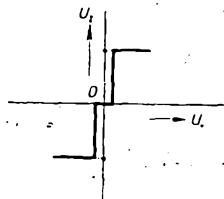
Použití doplnkových tranzistorů

Z celé předchozí úvahy vyplývá, že použitím tranzistoru jako spínacího prvku lze při vhodné volbě provozních poměrů dosáhnout — na rozdíl od normálního relé s mechanickými dotyky — bezdotykového spínání obvodu stejně směrného proudu. Takto vytvořené bezdotykové relé by však mělo určité nedostatky. Reagovalo by pouze na jednu polaritu vstupního proudu (napětí)



Obr. 2 Křivky platí pro tranzistor 102NU71, $T = 25^\circ C$, společný emitor





Obr. 4

a pro daný účel by nemuselo mít dostatečnou citlivost.

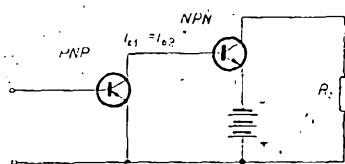
První problém vyřešíme použitím dvou doplnkových tranzistorů (pokud možno stejných vlastností) ve dvojčinném zapojení podle obr. 3a. V klidovém stavu protékají kolektorovými obvodami obou tranzistorů pouze zbytkové proudy. Podle polarity vstupního napětí se otevří buď jeden nebo druhý tranzistor a záteží pak protéká proud jedním nebo druhým směrem. Odpovídající charakteristika, udávající závislost výstupního napětí na vstupním, je na obr. 3b. Vznikne vlastně vhodným spojením dvou charakteristik jednočinných stupňů, bereme-li ohled na polaritu napětí. Vidíme, že se svým průběhem velmi blíží idealizované charakteristice normálního polarizovaného relé, u něhož zanedbáme hysterezi (obr. 4).

Větší citlivosti dosáhneme přidáním jednoho nebo více zesilovacích stupňů. Protože jde v podstatě o stejnosměrný zesilovač (pracovní poměry odpovídají třídě B), dá se s výhodou realizovat přímá vazba mezi jednotlivými stupni. Tu lze provést buď s tranzistory stejného typu nebo s doplnkovými. Pro tento účel nám vyhoví zapojení, naznačené na obr. 5. Oba stupně pracují v zapojení se společným emitorem. Přímá vazba bez jakýchkoli vazebních součástí je zde možná z toho důvodu, že směr proudu bázec druhého tranzistoru (*n-p-n*) souhlasí se směrem kolektorového proudu prvního tranzistoru (*p-n-p*). Bude-li pořád tranzistor obrácený, musí mít též baterie opačnou polaritu.

Kombinaci zapojení z obr. 3 a 5 obdržíme zapojení bezdotykového polarizovaného relé, které má již velmi dobrou citlivost.

Poznámky k návrhu a praktickému provedení

Při konkrétním návrhu postupujeme různě podle toho, ze kterých veličin vycházíme. Téměř vždy je dána požadovaná citlivost a maximální spínání výkon. Důležité je, známe-li velikost záteže R_z . Máme-li možnost R_z volit, snažíme se, aby byl co největší, neboť tomu odpovídá (viz obr. 2) větší citlivost, tj. pro danou citlivost i menší počet stupňů. Chceme-li přitom dodržet zadaný maximální spínání výkon $P_{z\max}$, pak je nutno zvýšit úměrně napájecí napětí U_s . To však nelze vždy uskutečnit. U radiového řízení modelů by to např. znamenalo značný přírůstek váhy celé aparatury o váhu přidaných baterií. Poměry mezi velikostí R_z , U_s a $P_{z\max}$ se musí vždy vhodně volit podle toho, k jakému účelu má zařízení



Obr. 5

sloužit. Mezi jednotlivými veličinami platí vztah:

$$P_{z\max} = \frac{(U_s - U_{ceo})^2}{R_z} \quad (4)$$

Tranzistory musíme volit z hlediska max. hodnot kolektorových proudů a napětí. Při daném U_s a R_z je max. kolektorový proud:

$$I_{c\max} = \frac{(U_s - U_{ceo})}{R_z} \quad (5)$$

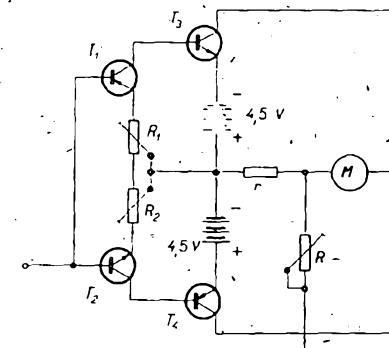
V tomto vztahu značí U_{ceo} tzv. zbytkové napětí na kolektoru. Kolektorovou ztrátu stačí prakticky zkontrolovat jen v pracovním bodě ($I_{c\max}$, U_{ceo}). Oblast, ve které by pro malé R_z mohla být překročena dovolená kolektorová ztráta, vytne zatěžovací přímka na hyperbole $P_{c\max}$ - viz obr. 2a.

Na obr. 6 je zapojení bezdotykového polarizovaného relé pro miniaturní servomechanismy k dálkovému ovládání modelů letadél. Záteží je stejnosměrný motorek s permanentním magnetem. Obvod je napájen ze dvou baterií 4,5 V. Max. odběr proudu je 240 mA při plném mechanickém zatížení a svorkovém napětí 4 V. Motorek se rozvírá již při napětí 1 V a odpovídající citlivost je asi 50 mV. Vzhledem k velmi malému odporu záteže, který motor představuje (cca 18 Ω), je k dosažení dobré citlivosti použito dvou stupňů a navíc kladné proudové zpětné vazby (r , R), jejíž vhodná velikost se dá nastavit potenciometrickým trimrem R . Odpory R_1 , R_2 slouží k nastavení symetrie celého zapojení v klidovém stavu.

Dvojí možné konstrukční provedení je vidět z dalších dvou obrázků. Na obrázku v záhlavi je běžné provedení bez zvláštních konstrukčních úprav. Rozměry včetně chladicí destičky jsou 75 × 30 × 12 mm, váha 20 g. Pro vícekanálové ovládací systémy je velmi výhodné provést relé jako snadno vyměnitelnou miniaturní stavebnicovou jednotkou (foto). V tomto případě se též osvědčilo zalít součásti do umělé pryskyřice (nutno zalévat za studena, nejlépe vyhovuje polyester), takže celek je dokonale impregnovaný a po mechanické stránce je zcela kompaktní. Rozměry vyobrazeného vzorku jsou 30 × 29 × 8 mm, váha 10 g.

Výhody bezdotykového relé

Kromě větší spolehlivosti a odolnosti vůči vnějším vlivům má bezdotykové



Obr. 6

$T_1 = 0C70$

$T_2 = 105NU70$

$T_3 = 102NU71$

$T_4 = 0C75$

$R_1 = 20\Omega/0,1 W$

$R_2 = 20\Omega/0,1 W$

$r = 3\Omega/0,5 W$

$R = 4700\Omega$ pot. trimr

polarizované relé ještě další výhody. Je to hlavně malá váha, větší dosažitelný poměr mezi spínáním a spínacím výkonem, menší porizovací náklady, zánebdatelné časové zpoždění a prakticky nulová hystereze.

Pomoči popsanému zapojení se podařilo sestavit miniaturní polohový servomechanismus s uzavřenou smyčkou a tím bylo umožněno provést dokonalé a spolehlivé proporcionalní ovládání modelů na dálku.

Literatura: J. Lukeš: Transistorová elektronika.

J. Budinský: Nf. transistorové zesilovače.

* * *

Kurážný časopis Spiegel

Jen posudte sami, zda se v redakci hamburgského Spieglu bojí: odvážili se vystoupit nejen proti Franc. Josefu Straussovi, ale trouflí si to rozházet dokonce i s televizními opraváři!

Ve spolupráci s nezávislými inženýry zkusili takový žertík: zastrčili do jinak zdravého televizoru přepálenou PCL84, pootočili vychylovací cívky a dali do opravy devíti dílnám v šesti městech (Stuttgart, Frankfurt, München, Essen, Bonn, Hamburk). Výsledek: ani jeden televizor nebyl opraven zcela dokonale a plnohodnotně za účtovanou cenu; faktura se pohybuje mezi 24,50–64,20 marek, přičemž nejlevněji byla účtována poměrně nejlepší práce, zatímco u nejdražšího účtu bylo nejvíce stížností na kvalitu opravy; oprava trvala mezi 30 minutami (v byte) až 5 dnů; v šesti případech byl obraz i po opravě nakřivo; 5. firem účtoválo opravy, jež nebyly provedeny nebo byly zbytečné; ve dvou případech byla jedna a. táz práce fakturována dvakrát; čtyři nedali záruku na vyměněné elektronky; na důkaz provedení opravy byly přibaleneny poškozené součástky, které se v dotyčném televizoru ani nevyskytuji; výměny elektronek PL36 za cenu 14,20 marek jsou účtovány 20 až 70 marek – a. další milá překvapení. Takto vyzkoušené firmy v Spiegel plným jménem, adresou a telefonem.

Článek uzavírá: je lépe si televizor vypůjčit od půjčovny, která v nájemném počítá i s údržbou vlastními silami. Tento závěr je sice poněkud podezřele, nic však neubírá na zásluze redakci Spieglu, že si všimla tak řízně nedostatků, společných zřejmě všem zemím, v nichž se holduje televizi.

-da

* * *

KL670KL40

není zakládáno nové polovodičové součástky, ale označení jakéhosi inkurantního přijímače, k němuž schéma shání ZO Svatého Jiřího nad Nežárkou, okr. Jindřichův Hradec. Znáte někdo tento přijímač a můžete soudružsky vypořádat?

* * *

Bulharská lidová republika buduje velký závod na výrobu polovodičových prvků v Botevgradu. Zahájení výroby je plánováno na rok 1964 a již do konce roku má být v této moderní továrně dosaženo plné kapacity výroby – tj. 7 milionů diod a nf tranzistorů. Odborníci pro tento závod jsou školeni v zahraničí.

M. U.

Vybrali jsme na obálku



Regulační TRANSFORMATOR

J. Kuneš

V dílně je neocenitelným pomocníkem regulační transformátor – zvláště v těch místech, kde dochází během dne k velkým výkyvům napětí sítě. Pro amatérskou potřebu však vhodný regulační transformátor nikdo nevyrábí (Křížik má nejménší typ, RT2,5 tj. 500 W).

Pokusil jsem se zhodnotit malý regulační transformátor, znázorněný na obrázcích. Jeho hlavní součástí, jádrem (1) jsou tři ortopermové toroidy rozměrů $\varnothing 70/\varnothing 40 \times 20$, společně složené a ovinuté dvěma vrstvami lakovaného hedvábí (5) tl. 0,15. Na takto připraveném prstenci je pak navinuto vinutí (6, 7) podle požadovaného napětí. Na

Navijecí předpisy

| Vinuti | Počet závitů | mat. | Vodič | \varnothing mm | isol. | Napětí na prázdro V | Poznámka |
|---------------------------|--------------|------|-------|------------------|-------|---------------------|---------------------------|
| Zapojení podle obr. 6 a 7 | | | | | | | |
| L 1 | 1056 | Cu | EH | 0,4 | E | 220 V | |
| L 2a | 100 | Cu | E | 0,6 | E | 21 V | vinutí závit vedle závitu |
| L 2b | 50 | Cu | E | 0,6 | E | 10,5 V | po vnějším obvodu toroidu |
| L 2c | 50 | Cu | E | 0,6 | E | 10,5 V | " |
| L 2d | 100 | Cu | E | 0,6 | E | 21 V | " |

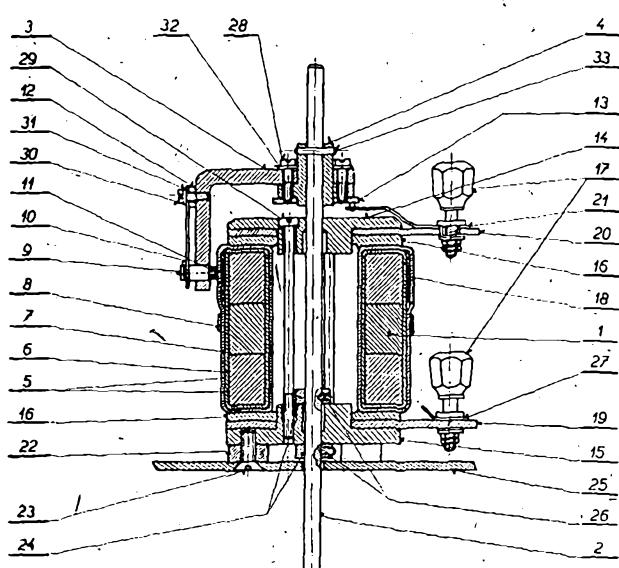
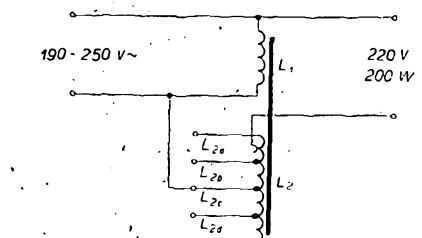
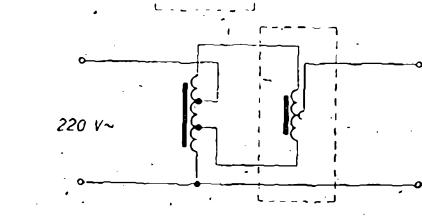
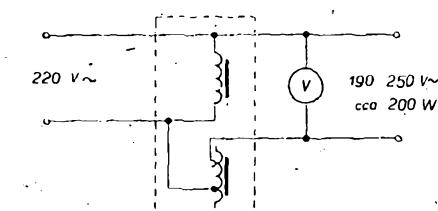
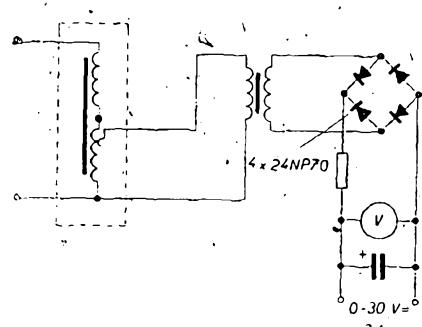
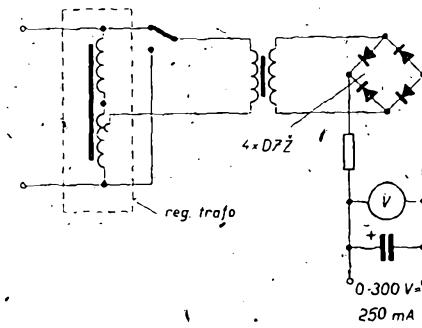
| Zapojení podle obr. 8 | | | | | | | |
|-----------------------|-----|----|----|-----|---|-------|---|
| L 1 | 528 | Cu | EH | 0,4 | E | 110 V | |
| L 2 | 528 | Cu | E | 0,3 | E | 110 V | vinuto v jedné vrstvě po obvodu toroidu |

| Zapojení podle obr. 9 | | | | | | | |
|-----------------------|-----|----|----|-----|---|-------|--|
| L 1 | 528 | Cu | EH | 0,4 | E | 110 V | * navineme-li i toto vinutí, nutno změnit konstrukci |
| L 2 | 408 | Cu | E | 0,6 | E | 85 V | |
| L 3a | 72 | Cu | E | 0,8 | E | 15 V | |
| L 3b | 48 | Cu | E | 0,8 | E | 10 V | |
| L 3c | 48 | Cu | E | 0,8 | E | 10 V | |
| L 3d | 72 | Cu | E | 0,8 | E | 15 V | vinuto v jedné vrstvě po vnějším obvodu toroidu |

* Navineme-li i vinutí L₁, změní se vnitřní průměr toroidu tak, že není možno použít šrouby jak je nakresleno v sestavě. Celá jsou v tomto případě stažena pouzdrem (vnitř. \varnothing 6 mm) s maticí. Hotové vinutí zpevníme přelakováním.

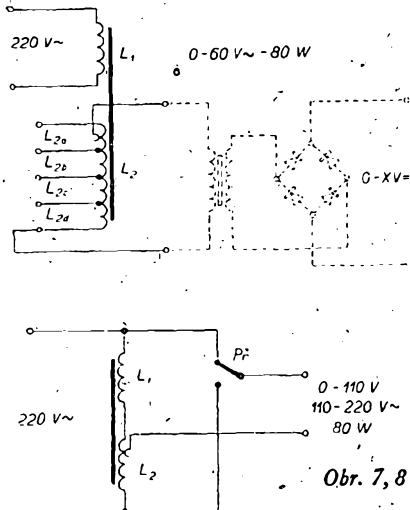
1 V připadá cca 5 závitů. Navinuté jádro je staženo mezi plstěné vložky (16) dvěma čely, vytočenými z texgumoidu (14) a (15), která slouží jako ložiska pro hřídel (2). Na hřidle je zakolíkován opět z texgumoidu vytočený náboj (4), nesoucí duralové raménko (3) a sbírací kroužek (13). Stěrací kartáček (11) je uhlíkový. Je zasazen do mosazného držáku (9), na který tlačí fosforbronzová pružina (10). Aby bylo možno vinutí lépe urovnat a stáhnout, je podloženo lesklou lepenkou (18) tl. 0,4 mm a staženo několika závity provázku (8). Vinutí pro 220 V se v jedné vrstvě na obvod toroidu nevejdě. V tomto případě je možno je rozdělit do dvou vinutí po 110 V. Jako regulační je provedeno vinutí vrchní, jak je nakresleno na obr. 1. Přepínáním pólů sítě máme pak možnost regulace od 0 do 110 V a od 110 V do 220 V (obr. 8). Navine-li se transformátor zdroje nebo regulovaného zařízení na 110 V, je možná regulace od 0 do maxima bez přepínání (obr. 2).

Potřebujeme-li pouze regulační rozsah 190–250 V~, navineme spodní



Obr. 1

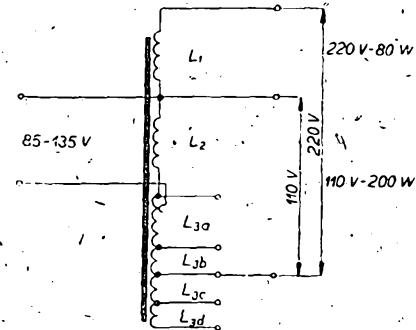
Obr. 2–6 →
Možné kombinace za
pojení vinutí regulačního transformátoru – viz též ta-
bulku



vinutí na 220 V a vrchní na požadovaný regulační rozsah. V tomto případě na 60 V (drátem CuL Ø 0,6 mm) s odbočkou na 30 V. Toto zapojení by jistě uvítali majitelé televizorů (obr. 4). Provedení podle obr. 5 má pouze jedno vinutí 60 V, napájené z přídavného autotrafa.

Zdálo by se, že ortopermová toroidní jádra jsou a budou dlouho nedostupná. Prodejna Radioamatér v Praze 2 v Žitné ulici 7 však již zahájila jednání s Teslou Jablonnou nad Orlicí o nákupu takových jader, která jsou pro tamní výrobu nevhodná, ale pro navrhovaný účel stačí.

Jak je z obrázku vidět, lze takto získat regulovaný výkon 80 W–200 W; při zkouškách byl jeden ze vzorků zatěžován po 4 hodiny 350 W, aniž jeho oteplení přesáhlo přípustnou mez (síť 90 V, na výstupu 135 V/2,6 A).



Obr. 9. Vinutí je uvedeno v tabulce na přední straně



říkáme na takové návrhy, kdy čtenáři požadují, aby byla zřízena speciální prodejna Amatérského radia; ne, opravdu nemůžeme takovou prodejnu zřídit. Nemůžeme však zůstat lhostejnými – už jako aktivní amatéři a funkcionáři Svazarmu – jestliže obchod tuto svou funkci plní velmi nedokonale. A tak potíže se získáváním radiomateriálu, které nám brzdí naší snahu držet krok s technickým pokrokem a získávat mládež pro porozumění elektronice, nás nutí, abychom obstarávali věci, které zpravidla netvoří náplň novinářské práce.

Dne 11. února se konala ustavující schůze dohlédací komise prodejny Radioamatér v Praze – Novém městě, Žitná ulice 7, za účasti s. Hamrle (ved. inspektorů pod. řed. Domácí potřeby), s. Ríhy (inspektor prodejny), inž. Váni a inž. Mazance (prodejna 211 – Žitná 7), s. Kopeckého a Helebrandta (ÚV Svazarmu), s. Smolíka a Škody (AR). Komise byla jmenována podnikovým ředitelem n. p. Domácí potřeby s. Halamou na základě jednání v roce 1962. V komisi budou pracovat s. Handlíř a Hamrle (za p. ř. Domácí potřeby), s. inž. Mazanec (za prodejnu 211/01), s. Zemanová (za ONV Praha 1 – oddíl pro obchod) a s. Helebrand a Škoda (za Svazarmu).

Bыло constatováno, že stále jde jen o místní prodejnu, která svým zásilkovým prodejem sice pomáhá situaci řešit nouzovým způsobem celostátně, ale nemůže řešit problém zásobování součástmi generálně. Toto je nutné vyhradit jiným jednáním. – Prodejna v Žitné byla určena pro jiný druh služby, než jak se to do dneška vykristalizovalo. Rada problémů již byla dávno řešena a dohodnuta, příslušná usnesení přijata, ale nebyla prováděna pravidelná kontrola plnění těchto opatření. Upadly

„Je věcí obchodu, aby dělal prostředníka mezi výrobou a spotřebitelem“

v zapomenutí a nejsou po ruce dokonce ani dokumenty z jednání mezi předsedou ÚV Svazarmu a ministrem vnitřního obchodu, ani dokumenty, na jejichž základě byla prodejna v roce 1959–60 zřizována. Činnost prodejny brzdí právě tyto již vyříkané, ale zplnělé věci: nízký skladový limit, způsob nákupu z velkoobchodu a z Technomatu, zkracování obrátky, naprostý nedostatek ceníku, nedostatečné personální vybavení prodejny.

Bylo usneseno, že se komise sejde opět 21. února (odozveno na 1. 3.) a ověří stav zásob a způsob prodeje přímoho i zásilkového. Do tohoto termínu budou vyhledány všechny mezikmit zapomenuté základní dokumenty, aby bylo jasno ve věci statutu prodejny.

Při této příležitosti několik zajímavých informací: Za loňský růk bylo obsluženo 103 000 zákazníků a podle odhadu jich aspoň dvakrát tolik odešlo pro nedostatečný počet prodavačů a zboží. Sklady pražského obchodu zásobují prodejnu asi z 20 % (pouze elektronky), středočeského velkoobchodu asi z 50 %. Prodejna nakupuje víc než kterýkoliv kraj. Žbytek činí výkup přímo od továren. Přitom Tesla Lánskroun i Tesla Rožnov dodávají subminimální množství za normální cenu bez přírůžky; tomu se říká pochopení amatérské práce! Podle původních dokladů měla mít prodejna, zboží za 3 375 000,– Kčs a větš 6500 druhů. – Během roku 1963 budou prodejny roztrídeny na typy A, B, C. Typ A představuje tato prodejna, prodejny typu B budou v krajských městech, typu C v okresních. V Praze může být 1 prodejna typu A, 2 typu B a 6 typu C. Materiál, který není uveden ve Státním maloobchodním ceníku, bude větš jen Žitná. – Jsou v zásobě očka a bude projednáno jejich rozvážení a nasáč-

kování pro drobný prodej. – Jedná se o zajištění ortopermových jader a niklakadmiových akumulátorů. – Zástupci Svazarmu požadují k prodávanému zboží dokumentaci. Tomuto požadavku zatím z vlastní iniciativy vyhovuje pouze družstvo Jiskra Pardubice. – Jiskra může dodat v drobném malé délky v lanka pro vinutí vš cívek. Dále budou dodávány nové otocné kondenzátory s pevným dielektrikem 250 pF, odvozené ze známých reakčních, ale se zlepšeným uložením rotoru a spolehlivým kontaktem a jsou dodávány transformátory BT39-VT39 pro tranzistory řady ... 71. S Jiskrou byla projednávána i možnost výroby perforovaných desek pro rychlé konstrukce „na prkénku“. Bude pravděpodobně vyráběna i stavebnice keramického otocného kondenzátoru, obdobná stavebnici vyráběná v NDR. – Dobré zkušenosti jsou s družstvem Jiskra, Rozsutek Žilina, n. p. Bateria, Tesla Róžnov, Tesla Lánskroun, Tesla Valašské Meziříčí (tento podnik převzal svého času nad prodejnou patronát). Nerozřešeným problémem však stále zůstává otázka navýšení transformátoru na míru (jak prodejna emaileované dráty?) a výroby mechanických dílců – chybí stavebnice kovových skřinek, soustružené dílce.

A z toho otázka: Existují opravdu zásadní překážky, aby nemohla pomocí i jiná družstva a národní podniky, připadně komunální podniky tak iniciativně, jako Jiskra, Rozsutek Žilina a Druopta?

1. března se komise sešla přímo v prodejně za neúčasti s. Hamrle, Handlíře a Zemanové. Zjistila, že není hadnbyčných zásob ani tzv. „ležáků“ (s výjimkou zastaralých dřevěných skříní a amerických elektronek, které sem byly předposlovány z jiných prodejen) a napopříkamení k dispozici ani základní materiál ceníkový (sortiment pot. trimrů zastoupen asi 50 %, drát. potenc. asi 25 %, kondenz. zalisované 15 %, kond. těsn. 50 %, kond. slídové 30 %, odpory vrstvové 70 %, drátové 50 %, TR114-117 80 %, kond. styroflexové 30 %, keramické jen jeden druh, běžné elektronky 50 %, tranzistory řady 71 žádné). Výkupového zboží je jen velmi omezený počet druhů i množství. Komise navrhuje podstatně zvýšit skladový limit, a prodloužit obrátku, aby byl možný včasné výkup podle nabídek výrobců, když prodejna nemá právo bilancovat.



Kosmonautika a raketová technika, dva obory před desíti lety téměř neznámé, se dnes staly vrcholem světové techniky. Dokázali jsme vyřešit problémy, které se zdály fantastické a pro naši generaci neřešitelné. Člověk na palubě kosmických lodí letá kolem Země, automatické meziplanetární stanice jím sestrojené míří k jiným planetám.

Významnou roli v dobývání vesmíru hraje elektronika. Značná část vybavení raket a téměř většina vahy umělých družic připadá na váhu elektrotechnických zařízení. Navedení bojové rakety na cíl, navedení umělé družice na oběžnou dráhu, je výlučně otázkou elektrotechniky a na jejím úspěšném provedení záleží, jak bude úkol splněn. Až 45 % celkových nákladů na výrobu mezikontinentální střely tvoří náklady na její elektronické vybavení.

MATERIAŁ

Dále bylo hledáno řešení některých otázek, týkající se vnitřní organizace práce v prodejně, aby se zlepšila expedice zboží jak přes pult, tak na dobirku a na úvěr a poradenská činnost s. Karla Grúnera.

Je tedy zřejmé, že dosavadní stav není uspokojivý, není plně řešitelný silami prodejny samé a je třeba vytvořit podstatně příznivější podmínky, má-li se dostat do rukou zlepšovatelů, studujících, branců a radioamatérů vůbec v dostačeném množství a včas ten materiál, který je násé výroba schopna produkovat. Jedině pak bude možné doplnit stav znalostí v oboru na světovou úroveň a dosáhnout takových konstrukcí přístrojů, které odpovídají moderním požadavkům. Pokud jde o polovodiče, miniaturnizaci a techniku VKV, projevuje se u nás již nebezpečné zaostávání, což nutnost důsledného řešení otázky zásobování součástmi jen podtrhuje. Škoda

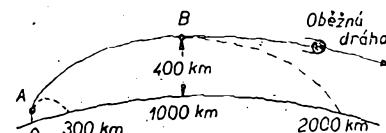
Jak je problém navedení vlastně řešen? Způsob je mnoho. Jeden je vhodný pro navedení protiletadlové raket na cíl vzdálený 40 km, jiný pro navedení mezikontinentální balistické raket na cíl, vzdálený 10 000 km. Z jiných hledisek je třeba volit způsob navedení umělé družice Země na oběžnou dráhu. Ve funkci nosných raket pro vypouštění umělých družic se dnes užívá vojenských mezikontinentálních raket a tak ta část letu, která nás zajímá z hlediska navádění, je u obou témat shodná. Popíšeme si tedy let nosné rakety, vynášející družici na oběžnou dráhu kolem Země.

Let nosné rakety

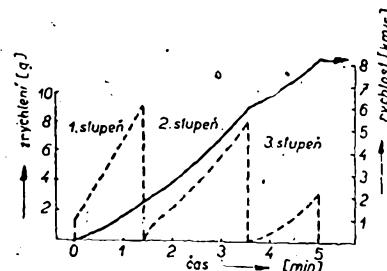
Start rakety je proveden vertikálním směrem. To proto, aby nejhustší vrstvu atmosféry proletěla po co nejkratší dráze v době, kdy je její rychlosť ještě malá. Energie spotřebovaná na překonání odporu ovzduší bude tedy minimální. Raketa se pomalu, těžce zvedá z odpalovací rampy a její rychlosť roste až na několik set metrů za vteřinu, tedy na hodnotu, odpovídající rychlosći dnešních reaktivních letadel. Celou dobu vertikálního letu sleduje řízení raket jediný cíl – udržet raketu ve vertikálním směru, stabilizovat ji. Po dosažení výšky 10–20 km se dráha letu skloní ve směru cíle a podélná osa rakety zajímá stanovený sklon k horizontu. Jde-li o raketu na příklad třístupňovou, pak po dosažení výšky letu asi 40 km je vyčerpáno palivo prvního stupně, ten se odděluje od raket a klesá k zemi. Druhý stupeň je uveden v činnost okamžitě po oddělení prvého. Tah jeho motoru vynese raketu do výšky několika set kilometrů, tj. do výšky oběžné dráhy družice. Odpadá i druhý stupeň a začne pracovat motor třetího. Dráha letu se mezičtem sklonila tak, že osa rakety i směr jejího pohybu směřuje zhruba rovnoběžně s povrchem Země. Třetí stupeň uděluje družici konečnou (maximální) rychlosť, odpovídající určité oběžné dráze (obr. 1).

V okamžiku zastavení motoru posledního stupně musí být navedení na oběžnou dráhu ukončeno, protože možnost změny směru, případně rychlosť letu, je u dnešních raket vázána na činnost motorů. Průběh rychlosť nosné rakety a zrychlení, které ji jednotlivě stupně udělují, je vidět z obr. 2.

Úsek dráhy od startu až po okamžik vypnutí motoru posledního stupně se nazývá aktivní. To proto, že po celou dobu práce motoru můžeme aktivně zasahovat do kinetiky letu a ovlivňovat ho. Směr letu je měněn vychystováním motoru z podélné osy raket, nebo natáčením kormidel, umístěných v proudu plynu, tryskajících ze spalovací komory motoru. Druhý úsek dráhy – pasivní – již nemůže být ovlivňován a je určen jen rychlosť (její velikost a směrem) v okamžiku vypnutí motoru. Dosáhne-li raketa rychlosť aspoň rovné 1. kosmické rychlosći (7,9 km za vteřinu), dostává se na oběžnou dráhu kolem Země. Je-li menší, letí raketa po balistické dráze zpět k zemskému povrchu.



Obr. 1. Let nosné rakety, vynášející na oběžnou dráhu družici: A – ukončení práce motoru 1. stupně; B – ukončení práce motoru 2. stupně



Obr. 2. Průběh rychlosť a zrychlení (přerušovaná křivka), které udělují raketě motory jednotlivých stupňů

Mezikontinentální rakety při letu na vzdálenost 8000 km dosahují konečné rychlosťi asi 6,6 km za vteřinu.

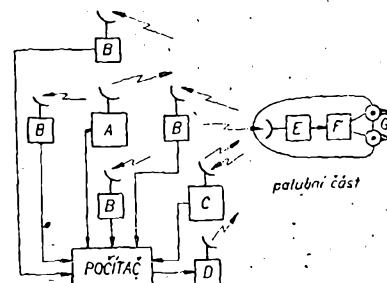
Pro navedení mohutných balistických raket nebo nosných raket družic se dnes užívají v podstatě dva druhy naváděcích systémů, povelový systém a autonomní, inerciální systém. Oba mají své výhody a nevýhody, proto volba, kterého systému se kdy použije, musí vycházet z úkolu, který raketa má plnit. Aby nevýhody jednoho byly kompenzovány výhodami druhého, často se navzájem kombinují.

Povelový naváděcí systém

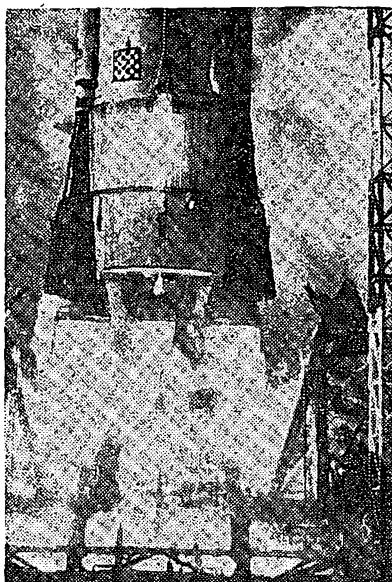
Hlavní části tohoto systému jsou umístěny na zemi, poblíž odpalovací základny, nebo jsou rozmístěny podél předpokládané dráhy letu směrem k cíli.

Pozemní radiotechnické prostředky měří nepřetržitě parametry dráhy letu raket a získané informace jsou zaváděny do počítače. Po srovnání změrených údajů s programem letu vyhodnotí počítač chybu, s jakou let probíhá proti původním předpokladům, a přetvoří ji do formy chybového signálu. Signál je zakódován a ve formě skupiny impulsů nebo jiné formě vyslan vysílačem povelení směrem k raketě. Povely jsou kódovány proto, aby let nebyl ovlivňován náhodným nebo úmyslným rušením. Přijimač na palubě rakety kódovaný povel přijme, dekoduje a zesílí. Zesílený signál je ovládán servomechanismus řízení, tj. natáčení kormidel nebo vychýlení motoru (obr. 3).

Značnou výhodou povelového způsobu navádění je vysoká přesnost. Nápríklad při zkouškách sovětských nosných několikastupňových raket v roce 1960 maketa posledního stupně dopadla ve vzdálenosti 12 500 km od místa startu na hladinu Tichého oceánu pouze 2 km od vypočítaného bodu dopadu. Vyžadovalo to přesnost navedení ve směru 0,3 úhlové minuty a dodržení maximální rychlosť letu na 0,2 m za vteřinu. Tento typ raket se pravděpo-



Obr. 3. Schéma povelového naváděcího systému. A – Dopplerův radiolokátor, B – jeho přijímač, C – sledovací radiolokátor, D – vysílač povelových signálů, E – palubní přijímač, F – servomechanismus řízení, G – plynová kormidla

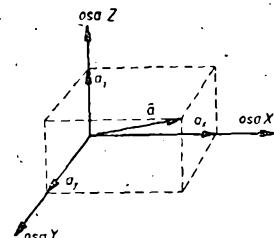


dobně stal později dopravním prostředkem sovětských kosmonautů.

Z hlediska vojenského využití má však povelový naváděcí rádiový systém, které ho zatlačuje do pozadí. Je to především možnost snadného zjištění činnosti naváděcích prostředků radiotelekomunikačním průzkumem, z toho vyplývající možnost rušení a ničení těchto prostředků. Další nevýhodou je malá kapacita naváděcí soustavy. Současně nemůže být sledována a naváděna více než jedna raketa.

Jako příklad si uvedme povelový naváděcí systém americké mezikontinentální rakety ATLAS. Pozemní komplex sestává z Dopplerova radiolokátoru, sledovacího radiolokátoru, počítacího a vysílače povelu. Dopplerův radiolokátor je v podstatě výkonný směrový vysílač, pracující na centimetrových vlnách. Má čtyři oddělené přijímače, rozmištěné do tvaru kříže ve vzdálostech 1500 m od vysílače. Využitím Dopplerova jevu, tj. měřením kmitočtových změn vyslané a zpět od rakety odražené elektromagnetické vlny, jsou vyhodnoceny složky rychlosti letu rakety. Tyto údaje spolu s informacemi o okamžité poloze rakety, zjištěné impulsním sledovačem radiolokátorem, jsou předávány do počítací. Na základě znalostí okamžitých údajů o letu počítací neustále vypočítává místo dopadu střely, srovnává ho se souřadnicemi cíle a z jejich rozdílu sestavuje chybový signál. Tento je vyslán ve formě kódovaného povelu Dopplerovým radiolokátorem (modulací jeho nosné vlny) na palubu střely.

Palubní zařízení je jednoduché. Sestává z přijímače a servomechanismu řízení. Přijatý signál je zesílen a přes servomechanické řízení ovládá vyklápění tažného motoru z podélné osy.



Obr. 4. Vektor zrychlení a , rozložený do jednotlivých složek ve směru os souřadnicového systému

Z popisu je vidět, že možnost ovládání letu rakety je nejen závislá na práci motoru, ale je omezena i dosahem radiotelekomunikačních prostředků. Časté závady, naváděcího systému byly vedle malé spolehlivosti motorické části rakety Atlas přičinou mnoha neúspěšných startů a mají také svůj podíl na zaostávání americké kosmonautiky. Raketa Atlas je v současné době jejich jedinou nosnou raketou, schopnou vynést na oběžnou dráhu těleso těžší, než 1 tunu. Pozdější varianty vojenské verze rakety Atlas již přešly na inerční systém.

Inerční naváděcí systém

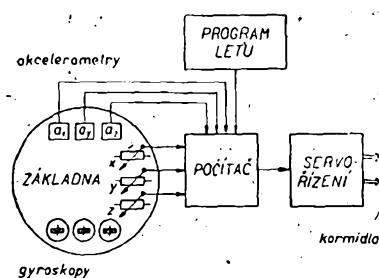
Je jedním z autonomních systémů, tj. systémů, které od okamžiku startu nejsou vůbec závislé na jakémkoliv pozemním zařízení a celá naváděcí soustava se nachází na palubě rakety. Princip jeho činnosti je jednoduchý. Cílové přístroje – akcelerometry, umístěné na raketě, měří od okamžiku startu zrychlení, které jí uděluje tah motoru. Z těchto údajů je vypočítávána dráha, respektive okamžitá poloha rakety v prostoru. Palubní počítací srovnává dráhu letu skutečnou s programovanou, vloženou do počítacího před startem. Vyhodnocuje jejich rozdíly a převádí je na signály, kterými je raketa řízena.

To byl princip. Provedení je však složitější. Aby mohla být zjištěna skutečná dráha letu rakety, musí být měřena nejen velikost zrychlení, ale i jeho směr, tedy vektor zrychlení. Z tohoto důvodu je celá úloha letu řešena rozložením do tří souřadnicových, navzájem kolmých os X , Y , Z (obr. 4). Stejně dobře je však možno řešit úlohu v jiných než pravoúhlých souřadnicích.

Základem celého systému je stabilizovaná základna. Je to deska, nastavená před startem do určitého stanoveného směru. Gyroscopický (setrváčníkový) systém ji trvale udržuje orientovanou do tohoto směru nezávisle na natáčení rakety, na jejíž palubě se nachází. Je tu využíváno základní vlastnosti gyroskopu zachovávat svoji polohu, odolávat sile, která se jej snaží vychýlit.

Na stabilizované desce jsou umístěny tři akcelerometry, orientované do os X , Y , Z , které měří jednotlivé složky zrychlení a_x , a_y , a_z . Podstatou činnosti akcelerometru spočívá v tom, že setrváčná hmota těleska, drženého dvěma pružinami, při změně rychlosti pohybu základny způsobí relativní vychýlení těleska směrem proti působícímu zrychlení.

Pozuv hmotného těleska se potenciometrem převádí na napětí úměrné pohybu a tedy i velikosti zrychlení. Toto napětí vstupuje do integrátorů. Jednoduchou integraci zrychlení (což je vlastně scítání přírůstků rychlosti za



Obr. 5. Principiální schéma práce akcelerometru: a_x – složka zrychlení ve směru osy X ; u_1 – napětí úměrné zrychlení; u_2 – napětí úměrné rychlosti; u_3 – napětí úměrné dráhy

nepatrné časové okamžiky) dostaneme okamžitou rychlosť a dvojitou integraci dráhy, kterou raketa prolétla.

Kromě toho jsou na stabilizované základně umístěny 3 potenciometry, orientované stejně jako akcelerometry do jednotlivých os. Jejich běžeče jsou spojeny s tělem rakety, proto z nich můžeme odebrat napětí, odpovídající okamžitému natočení podélné osy rakety vůči zvolným osám v prostoru. Tato napětí jsou používána k stabilizaci rakety během letu, tj. k udržení její podélné osy ve směru tečny dráhy letu.

Tak jsou získávány nepřetržité informace o okamžité rychlosti a dráze letu ve třech předem stanovených souřadnicových osách. Počítací informace zpracuje, srovná s programovanou dráhou letu a vytvoří chybový signál (obr. 6).

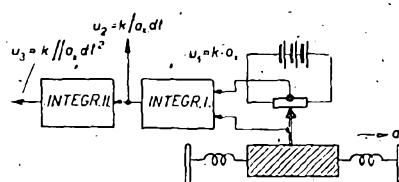
Aby byly odstraněny různé chyby, vyplývající z metod navedení, jako například chyby, způsobené otáčením Země, deformací zemského gravitačního pole a jiné, musí počítací provádět korekce, opravy letu. Program korekcí je před startem vložen spolu s údaji o předpokládané dráze letu do palubního počítací.

Značnou výhodou inerčního systému navedení, hlavně z hlediska vojenského užití, je úplná nezávislost soustavy na pozemních prostředcích. Start není doprovázen žádnou činností pozemních radiotelekomunikačních prostředků, jako radiolokátorů a silných vysílačů. Lze jej tedy utajit před nepřátelským radiotelekomunikačním průzkumem. Systém je zcela odolný proti rušení. Další výhodou inerčního systému oproti povelovému je možnost řídit raketu po celou dobu jejího letu, bez ohledu na vzdálenost od místa startu. Tato možnost není v praxi ještě plně využita. Je omezena dnešní konstrukcí řídících prvků, zcela závislých na práci hlavního motoru (plynová kormidla atd.).

Uvedené výhody spolu s velikou účinností nukleárních hlavic kompenzují hlavní nedostatek inerční soustavy, kterou je malá přesnost navedení, 3–10krát horší než přesnost, dosahovaná u povelových naváděcích systémů. Proto téměř všechny novější rakety středního doletu; mezikontinentální balistické střely a všechny rakety odpalované z ponorek používají inerční způsob navedení.

Navádění umělých družic na oběžnou dráhu

Pro volbu naváděcího systému nosných raket umělých družic je rozhodující dosažitelná přesnost navedení. Proto se většinou pro tyto účely používá povelových systémů. Aby byla zvýšena přesnost navedení družice na dráhu, je naváděcí systém rozložen několik set kilometrů podél dráhy. Jakmile raketa opouští okruh účinnosti jednoho naváděcího střediska, je řízení předáno druhému, do jehož okruhu účinnosti právě vltála.



Obr. 6. Blokové schéma inerčního naváděcího systému

Prodlouží se tím jednak dosah radiotechnických prostředků a také se zmenší vlastní chyba metody navedení, které s dálkou působení prostředků rostou.

V únoru 1961 použili sovětí vědci poprvé metodu, která umožnila dosáhnout ještě větší přesnost navedení, než umožňují dosavadní systémy. Na oběžnou dráhu kolem Země byla uvedena nejprve družice o váze 6,5 tun. Po zjištění přesných parametrů dráhy a po její dokonale orientaci odstartovala z ní automatická meziplanetární stanice 650 kg těžká směrem k planetě Venuši. Navedení umožnilo, že bez dalších oprav-dráhy proletěla stanice po stodením putování ve vzdálenosti pouhých 100 000 km od povrchu planety.

Pro lety k ostatním planetám, vzdáleným desítky a stovky milionů kilometrů od Země, nepostačují ani tyto výsledky. Bylo proto příkročeno k prodloužení aktivní dráhy letu. Nosné raketu nebo přímo družice jsou vybaveny pomocnými řídícími motory, které je možno kdykoliv, tedy i po několika dnech letu dálkově spustit. Jejich tah umožní provést korekci dráhy. Tohoto způsobu bylo použito při vypuštění meziplanetárních stanic Mariner 2 směrem k Venuši a Mars 1 směrem k planetě Marsu.

Extrémnost požadavků na přesnost navedení je možno vidět i na skupinovém letu sovětských kosmonautů v srpnu loňského roku. Chyba v dodržení konečné rychlosti kosmické lodi Vostok 4 byla řádově metr za vteřinu, úhlová chyba řádově několik setin stupně. Přitom je třeba uvážit, že tyto chyby jsou vztázeny na těleso, pohybující se rychlostí 8000 metrů za vteřinu ve výšce tří set kilometrů.

Celý proces navedení družice je velmi složitý a náročný. Náročný tak, že vědcům Spojených států trvalo plné tři roky, než se jim podařilo (i když nechtěně) opakovat úspěch sovětských vědců z 12. září 1959, kdy byla meziplanetární stanice Lunik 2 navedena na dráhu směřující k Měsici s takovou přesností, že dopadla na jeho povrch. Obletět Měsíc a otfotografovat jeho odvrácenou stranu, úkol, který úspěšně splnil Lunik 3 v říjnu 1959, se jim nepodařilo provést dodnes.

S dalším rozvojem kosmonautiky význam přesného navedení poroste. Jestliže u prvních družic nezáleželo mnoho na tom, po jaké dráze družice obíhá, úkoly, které v nejbližší době čekají na vyřešení, jsou přesným navedením přímo podmíněny. Dobývání Měsice, hlavní úkol přistání pěti až desíti let, průzkum planet sluneční soustavy a setkání družic na oběžné dráze vyžadují věnovat naváděcím systémům stále větší pozornost.

*

Závodní pobočka ČSVTS Výzkumného ústavu elektroakustiky ve spolupráci se závodní pobočkou ČSVTS ve Státním nakladatelství technické literatury pořádá přednášku inž. Václava Paličky „Nízkofrekvenční tranzistorové výkonové zesilovače. Přednáška se koná 18. 4. 1963 v 16.00 hod. v přednáškové síni SNTL Spálená ul. 51, Praha 1.“

ZAŘÍZENÍ PRO TICHÝ POSLECH

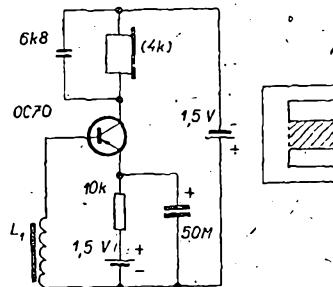
Nechceme-li rušit při poslechu rozhlasového nebo televizního přijímače spolubydlící nebo sousedy, užíváme sluchátek. Nevýhodou je, že jsme jejich přívodem připoutáni k přijímači.

Chceme-li si zachovat volnost pohybu po místnosti, můžeme použít jednoduché zařízení, s jedním či dvěma tranzistory. Signál, zachycený snímací cívou, se zesiluje v jednostupňovém nebo dvoustupňovém tranzistorovém zesilovači a přichází do sluchátek. Jako vysílač slouží smyčka, navinutá kolem místnosti a zapojená v přijímači místo kmitočkového reproduktoru.

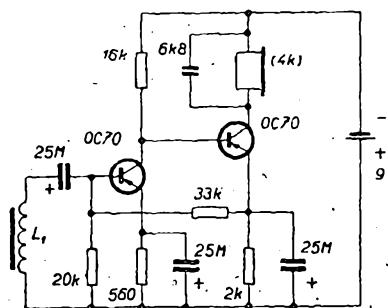
Oba zesilovače jsou zapojeny tak, aby v nich bylo možno užít libovolných nízkovýkonových tranzistorů. Pokud budou typu npn (např. 101-103NU70-71), musíme změnit polaritu napájecích zdrojů a elektrolytických kondenzátorů. Jako snímací cívky bylo užito primárního vinutí běžného výstupního transformátoru. Jádro tvoří střední sloupek, vystřízený z původních plechů E20. Experimentování se ovšem meze nekladou. Vysílací smyčka tvoří 5 závitů vodiče o Ø 0,6 mm se syntetickou izolací, vedených pod podlahovými lištami místnosti o rozměru 4 × 4 m.

Naproti tomu uvnitř smyčky se mění jen málo. Signál lze přijímat jak v rovině smyčky, tak i v rovinách pod a nad. Přitom ovšem musí být jádro přijímací cívky směrováno do směru siločar, který ve vzdálených místech může být značně odlišný od kolmého. Vně vysílací smyčky lze signál přijímat jen do malé vzdálenosti, což je výhodné jak z hlediska odposlechu, tak i případného rušení.

Co se týče velikosti potřebného výkonu pro pokrytí dané plochy nebo prostoru, pohybuje se hodnota výkonu od 0,001 do 0,1 W/m². Tyto hodnoty jsou však jen směrné, neboť pro provoz je důležitá velikost proudu ve vysílací smyčce a dále tvar smyčky či lépe poměr sousedních stran. Čím plošší tvar má smyčka, tím menší výkon postačí. Proto je výhodné zvláště velké čtvercové plochy dělit na menší plochy obdélníkové. Zvláště výhodné je dělení napůl (viz obrázek), kde vhodným zapojením se dosáhne toho, že vnější pole vytvořené jednou smyčkou posiluje vnitřní pole druhé smyčky. Jedinou nevýhodou je, že přibývá další vodič středem smyčky, který někdy může být na obříz. Výhodou je kromě nižší potřeby výkonu i snížená impedance, neboť smyčky pracují paralelně.



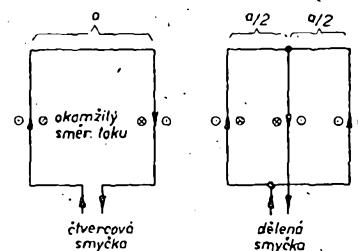
První jednostupňový zesilovač je velmi jednoduchý a lze jej vestavět i se zdrojem do krabičky, umístěné na drážce sluchátek. Odber je tak malý, že zdroje v době mimo provoz neodpojujeme.



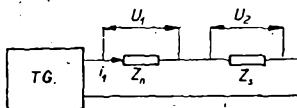
Dokonalejší druhý zesilovač je vestaven se dvěma plochými bateriemi do zvláštní krabičky (asi 140 × 90 × 50 milimetrů), nesené na popruhu. Natáčením krabičky lze zřídit hlasitost. Pokud zařízení nepoužíváme, můžeme sluchátká odpojit.

Obě popsané soustavy se osvědčily v provozu. Poslech uvnitř místnosti je dostatečně hlasitý zvláště se zesilovačem dvoustupňovým, vyzařováním vně místnosti je malé.

Milan Staněk



Zbývá zmínit se o přizpůsobovacím transformátoru, kterým je přizpůsobena vysílací smyčka k použitímu zesilovači nebo elektronikám či tranzistorům v zesilovači speciálním. Provede se jako



Z_n – imped. známá

Z_s – imped. smyčky

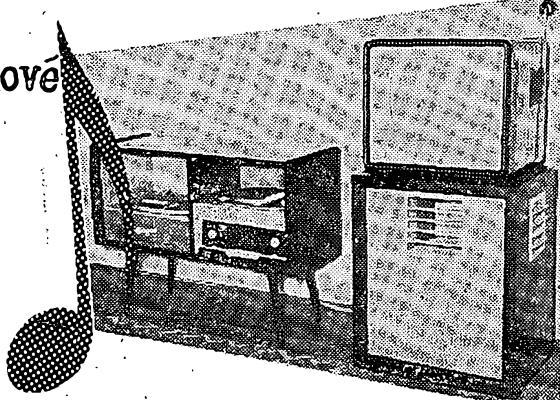
$$i_1 = \frac{U_1}{Z_n}; Z_s = \frac{U_2}{i_1} = \frac{Z_n U_2}{U_1}$$

běžný impedanční transformátor. Určená impedance vysílací smyčky lze provést buď výpočtem ze změřené indukčnosti, je-li k dispozici můstek, nebo měřením podle obrázku. Tato metoda spočívá ve změření napětí vytvořeného průtokem proudu tónového kmitočtu (1000 Hz) na přesném odporu, zapojeném v sérii se smyčkou. Vypočtením velikosti proudu z naměřené hodnoty a změřením úbytku napětí na smyčce máme obě potřebné hodnoty pro vypočtení impedance.

Je výhodné, že „vysílání“ takovýmto kmitočtem není vázáno doposud žádnými předpisy. Přesto, že magnetické pole zaniká několik metrů za smyčkou, může v určitých případech dojít k rušení velmi citlivých mř zařízení, zejména jsou-li blízko smyčky a pracuje-li se s velkým vysílacím proudem. Proto je nutno takovou možnost uvážit dříve a případně vyzkoušet provizorním zařízením.

Jaromír Skalník

Magnetofonové šasi pro hudební skříň

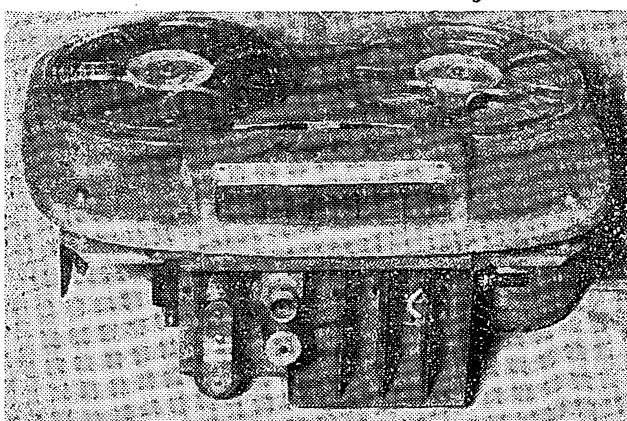


Belo již mnoho napsáno o magnetofonech a magnetickém záznamu vůbec. Amatérů se však nejčastěji zajímají přenosné přístroje, které mají širší použití. Při návrhu magnetofonu pro hudební skřín je nutno si všimnout některých odlišností.

U přenosného přístroje je důležitá malá váha při využívání kvalitě a výbavě. U zařízení pro hudební skřín je otázka váhy až druhořadá, ale největší důraz nutno klást na kvalitu reprodukce. Pracujeme totiž s jakostním zesilovačem a reproduktorovou kombinací, která často odhalí až nepřijemně mnoho. To, co se zdá relativně kvalitní při poslechu z malého reproduktoru v přenosném přístroji, nás nepřijemně překvapí při přehrávání kvalitní aparaturovou. Do popředí se rovněž dostává i otázka odstupu mezi signálem a nezádoucími hluky (šum a bručení), který musí být mnohem větší než u kuříkových přístrojů. Naštěstí nejsme omezeni ani prostorem ani vahou a tak lze dosáhnout dostatečného odstupu i při malých rychlostech.

Celá konstrukce musí směřovat k tomu, aby síťový transformátor, tlumivka a motor byly co nejvíce vzdáleny od hlaví zesilovače. Proto jsem síťový transformátor a tlumivku umístil na šasi koncového zesilovače, kde jejich rozptylová pole neruší. Motor, který je v popisovaném přístroji používán, je výrobcem určen přímo pro magnetofony a má velmi malý rozptyl.

Použitím magnetických spojek se celá mechanika velmi značně zjednoduší a lze ji ovládat tlačítka (případně dálkově). Brzdění je řízeno relé a je provedeno vybitím elektrolytického konzervátoru přes synchronní motor a obě magnetické spojky. Celkový pohled na popisovaný magnetofon je na obr. 1.



Obr. 1. Sestava magnetofonu

| | |
|--|--|
| <i>Technické údaje magnetofonového šasi</i> | |
| <i>posunutá rychlos</i> | 9,53 cm/s |
| <i>převíjecí rychlos</i> | cca 3,5 m/s |
| <i>kmitočtový rozsah</i> | 40 - 13 000 Hz +1 dB - 4 dB pásek (Basf lgs) |
| <i>odstup cizích napěti</i> | > 45 dB |
| <i>max. doba záznamu</i> | cca 2 x 1 hod. pro pásek standard |
| <i>kmitočet předmagnetizace</i> | 65 kHz |
| <i>Výměrou motorové kladky lze získat posuvnou rychlos</i> | 4,75 cm/s |
| <i>a kmot. rozsah</i> | 40 - 8000 Hz (pásek Basf lgs) |

Magnetické spojky

tvoří základní část mechaniky magnetofonu. Konstrukce spojek byla proti původní koncepcii (viz lit. [4]), značně zjednodušena, aníž by ovšem utrpěla funkci spojky. Bylo vypuštěno několik na obrábění náročných součástí a rozměry (hlavně výška) byly zmenšeny. Průřez spojkou je na obr. 4.

Spojka sestává z těchto dílů:

- 1 - hřídel spojky, ocelový, hladce soustružený nebo broušený. Je nalisován do základní desky 2.
- 2 - základní deska, ocel. plech síla cca 5 mm, na trnu osoustružen tak, aby mezi ním a válcovým tělesem 3 vznikla mezera cca 0,5 mm. Část 3 nesmí ovšem drhnout o základní desku 2.
- 3 - válcové těleso spojky je tvořeno kuželem silnostěnné ocelové trubky a tvoří současně i řemenici spojky (viz drážka na povrchu této části). Válcové těleso 3 je na ocelové ložisko 4 upevněno prostřednictvím mosazného mezikruží 5. Spojení těchto částí je provedeno zálemováním a pájením, event. jenom pájením měkkou pájkou.

4 - ložisko spojky je ocelové, uvnitř podle možnosti opatřeno tenkou bronzovou vložkou. Otvor ložiska je vystřužen a lehce (ovšem bez výle) se otáčí na hřídeli 1. Vzhledem k axiálnímu tlakům se toto ložisko otáčí na bronzové hlazené podložce. Ocelové kuličky se jako axiální ložisko neosvědčily, neboť se v magnetickém poli „lepí“ na díly 4 a 2 a značně vzrostle tření.

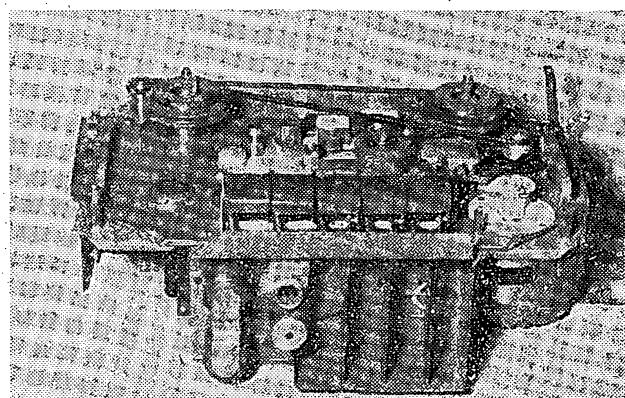
5 - možné mezikruží tl. 2 mm, připájené na díly 3 a 4.

6 - kotouček z ocelového plechu síly 1 mm upravuje magnetický obvod spojky a značně zvyšuje účinnost spojky. Je připájen na díl 4 a 5.

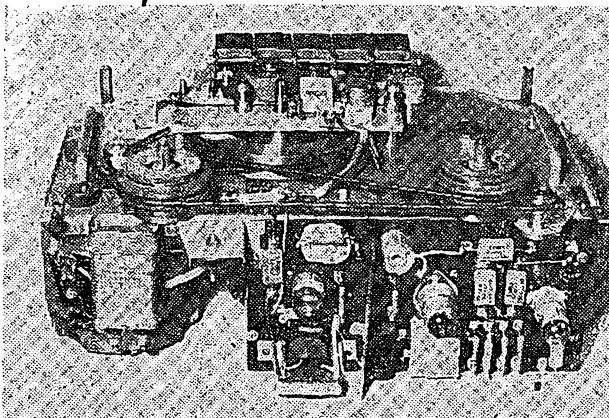
7 - plstěné mezikruží je na část 5 přilepeno epoxydovým lepidlem.

8 - cívka s vinutím tvoří velmi důležitou část spojky. Těleso cívky je vysoustruženo z tvrzeného textilu (tex-gumoidu) a přilepeno Epoxy 1200 na základní desku 2. Cívka je navinuta drátem 0,07 mm v počtu cca 18 000 závitů. Vineme divoce, snážíme se ovšem zachovávat určitou rovnomořnost. Vždy asi po 1000 závitech proložíme vinutí tenkým papírem. Těleso cívky (kostru) je možno též slepit z pertinaxové trubky a dvou čel. Rozměry cívky musí být takové, aby části 3, 5 a 4 se mohly volně otáct. Ohmický odpór této cívky je kolem 10 kΩ. Začátek a konec vinutí vývedeme ohebným kablikem otvory v dolním čele cívky a v základní desce 2. Spojky napájíme stejnosměrným anodovým napětím 250 až 300 V a spotřeba činí pak 25 až 30 mA. Vzhledem k tomu, že spojky jsou pod napětím jen při rychlém chodu vpřed a vzad, lze po tuto dobu odpojovat anodová napětí pro zasilovač magnetofonu a usměrňovač pojede malý.

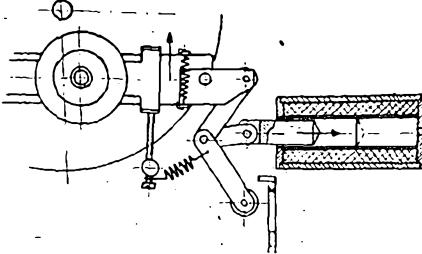
9 - talíř spojky je vysoustružen z ocelového plechu síly 2-3 mm. Kotouč je nalisován na mosaznou či bronzovou vložku 10, která tvoří vlastné ložisko pro tento kotouček. Vnější průměr vložky 10 je 8 mm (rovno otvoru v cívách na mgf. pásek), vnitřní otvor vložky je asi o 0,5 mm větší než je průměr horní zeslabené části hřidele 1. Tato výlu je nutná proto, aby kotouček dosedl vždy celou plochou na plstěné mezikruží 7. Na vnější povrch vložky 10 připájíme ještě křídélko pro unášení cívky s páskem. Část, označená na výkresu číslem 11, je mezikruží z umáplexu, novoduru nebo plsti pro lepší dosednutí cívky s páskem na spojkou.



Obr. 2



Obr. 5. Přitačný mechanismus



Obr. 3

Vyrobení částí 5 a 10 z nemagnetického materiálu má zásadní význam pro činnost spojky! Na obrázku 4 nebyly úmyslně okotovány rozměry, neboť každý si je může přizpůsobit svým požadavkům. Informativní rozměry pro spojku na cívky, \varnothing 180 mm (350 m pásku standard) jsou: průměr válcové části 350 mm, celková výška h cca 25 mm. V případě, že budeme používat malých cívek \varnothing 130 mm, lze průměr zmenšit asi na 30 mm a výšku na 20 mm. Při přepočtu spojky na jiná provozní napětí je nutno dodržet příslušné ampér-závity a to: $Az = 450$ pro velké cívky a $Az = 250$ pro malé cívky.

Funkce magnetických spojek

Jsou-li obě spojky bez napětí, pak při chodu motoru se obě spojky otáčejí proti sobě, kotouček 9 prokluzuje po plstěném mezikruží 7 a pásek je napínán. Při chodu „nahrávání“ nebo „reprodukce“ je pásek protahován působením hnací kladky a přitačného mechanismu přes hlavy a je navíjen přiměřeným tahem na pravou cívku. Levá cívka je působením spojky lehce brzděna a to v závislosti na množství pásku, který je na levé cívce. To je velká výhoda magnetických spojek, neboť je tak zaručen rovnoměrný tah pásku, při plné i prázdné cívce.

Při zapnutí zrychleného chodu vpřed nebo vzad prochází proud některou z cívek, kotouček 9 se dosti velkou silou přitáhne na plstěné mezikruží 7 a nastane rychlý chod pásku požadovaným směrem. Spojky jsou též vidět na fotografích 2 a 3.

Přitačovací mechanismus

Sloví k přitačení gumové obložené přitačné kladky na ocelový hnací hřídel a současně k přitisknutí pásku k oběma hlavám prostřednictvím plstěných kartáčků. Mezi oběma kartáčky je upevněna vodicí kladka, která po přitačení me-

chanismu zajišťuje přesné vedení pásku mezi oběma hlavami. Pohyb tohoto mechanismu obstarává tažný magnet, který je možno provést dvěma způsoby. V původním prototypu bylo použito otočného magnetu z výprodejních časových relé, která mají osmipólový stator a rotor rovněž s osmi zuby. Stator byl převinut drátem 0,07 mm – opět 18 000 závitů, takže může být napájen přímo anodovým napětím. Tento magnet byl ke zvětšení tahu opatřen ocelovými nápolky, které byly našroubovány vedle zubů statoru. Při spotřebě cca 35 mA / 300V byl tah tohoto magnetu 0,75 kg na rameni 20 mm. Po úpravě má magnet možnost otáčet se asi o 20°.

Na obr. 6 je naznačen celý přitačovací mechanismus s použitím tohoto magnetu. Do duralové páky 2 o síle 4 mm je zalisován hřídel přitačné kladky 3 a hřídel 4, který prochází bronzovým vystruženým ložiskem 5. Toto pouzdro je přisroubováno k šasi magnetofonu. Kolem hřídele 4 se celý přitačný mechanismus otáčí. Přitačovací plstěné kartáčky jsou upevněny na pácku 6. Na obr. 6 je celý mechanismus v odklopeném poloze tj. při odpojeném tažném magnetu. Dvě narážky potom zajišťují přiklopení a odklopení přitačných kartáčků při funkci mechanismu. Obě narážky jsou stavitelné. Spojení mezi pákou 2 a tažným magnetem obstarává odpružená páčka 7. Přitačná kladka 8 je vyrobená z bronzového náboje s vystruženým otvorem, na který je nalepen epoxidem zbytek gumového válceku na leštění fotografií. Mechová guma není pro tyto účely vhodná. Povrch gumy je pak na trnu s celou kladkou přebroušen na soustruhu pomocí dřevěného špalíku s přilepeným smrkovým plátnem. Tento špalík upneme do suportu, nastavíme max. otáčky vřetenem a rychlým přejízděním obrábíme povrch. Takto lze dosáhnout velmi rovného a hladkého povrchu.

Na obr. 5 je druhá, lepší verze pohonu přitačovacího mechanismu. Je použito

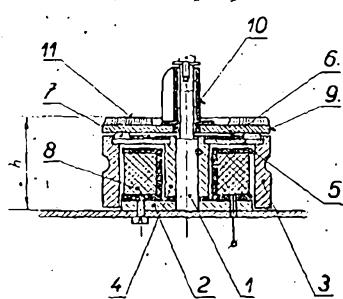
pákového zlamovacího mechanismu s tažným magnetem s vtahovacím jádrem. Díky zlamovací páce je síla, potřebná na držení celého zařízení v přitačené poloze, nepatrná, takže můžeme pomocí kontaktu snížit napájecí napětí pro magnet v přitačené poloze. Plášť tažného magnetu vyrobíme ze silnostěnné ocelové trubky o \varnothing cca 30 mm, obě čela jsou rovněž ocelová. Otvor v předním čele opatříme mosazným pouzdrem, aby nenastalo přilepení pohyblivého ocelového jádra k tomuto čelu. Na cívku navineme opět cca 18 000 závitů drátu o \varnothing 0,07 mm. K zlamovacím pákám umístíme kontakt, který se rozepne při přitažení magnetu a tak zařadí do série s vinutím odporník 33 k Ω . Magnet je pak napájen asi čtvrtinovým napětím, které však stačí k udržení mechanismu v přitačené poloze. Při řešení všech přitačovacích mechanismů si však musíme uvědomit, že při dosednutí přitačné kladky na hnací hřídel musí být přitačení pružné. Kladka musí mít možnost uhnout při případné excentritě nebo při průchodu slepký apod. Proto je v obou verzích použito pásky 7. Zdvih jádra přimoběžného tažného magnetu je asi 20 mm, zdvih přitačné kladky u obou verzí je asi 7 mm. Zdvih plstěných přitačných kartáčků je asi 15 mm, takže vložení pásku do prostoru hlav nečiní potíže.

Hnací hřídel a setrvačník

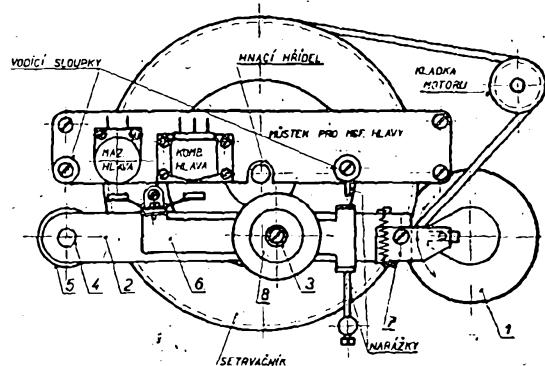
Na přenosnost těchto součástí jsou kladené velké požadavky. Hnací hřídel je ocelový, povrchově kalen (není podmírkou) a broušen. Setrvačník je litinový nebo bronzový a po nalisování na hřídel je opatrně mezi hrany osouřen. Je dobré setrvačník aspoň staticky vyvážit. Průměr hnacího hřídele je 7 mm, průměr setrvačníku 130 mm; váha cca 1,5 kg. Ložisko je trubkové se dvěma vystruženými bronzovými pouzdry. Pata hřídele je opřena o kalemou vložku a ocelovou kuličku. V případě, že použijeme náhonu řemínkového, opatříme povrch setrvačníku drážkou.

Motor

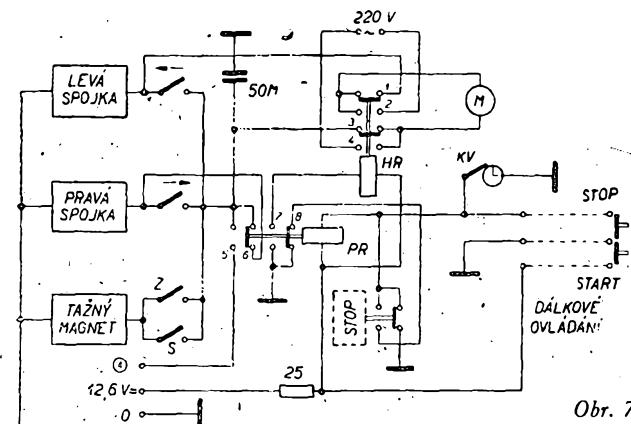
Stále otevřeným problémem zůstává výběr motorů pro amatérskou stavbu magnetofonů. Nejvhodnější jsou motory s vnějším oběžným rotorem, které mají



Obr. 4. Magnetická spojka



Obr. 6. Sestava hnacího mechanismu a hlav



Obr. 7

hřidel přímo broušen pro žádanou rychlosť posuvu. Tyto motory se před časem vyskytly v prodeji a byly určeny pro maďarské magnetofony. Rovněž motory pro magnetofon Sonet jsou občas k dostání. V popisovaném přístroji je použito synchronizovaného motoru firmy VEB Elektrogerätebau Leisnig, který má 1500 otáček/min, dostatečný tah, malý magnetický rozptyl a celkem klidný chod. Tyto motory byly před časem na našem trhu. Náhon z motoru na magnetické spojky obstarává kulatý gumový řemínek z magnetofonu Supraphon MF2, náhon setrvačníku řemínek ze Soneta. Lze s úspěchem použít mezikola event. dvou - pro změnu posuvné rychlosti (viz [1]). V podstatě nelze nic namítat ani proti přímému záběru motorové kladky na pogumovaný povrch setrvačníku (viz Sonet), ovšem motor musí být upevněn kyvně, což lze těžko provést u těžkého motoru. Motor upevnjujeme pomocí gumových průchodek, aby se hluk nepřenášel na sasi.

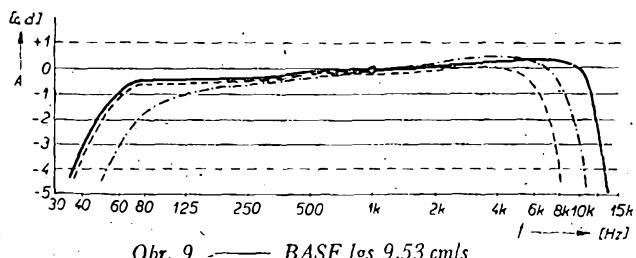
Kostra

Je vyrobena z ocelového plechu síly 1,5 mm, povrch je kadmirován nebo nalakován. Obě magnetofonové hlavy jsou na duralovém můstku. Mažací hlava je z magnetofonu Supraphon MF2, kombinovaná z mgf. Sonet. Kombinovaná hlava je v stínícím permaloyovém krytu, který je svařen pomocí uhlíku z baterie a většího transformátoru 12–24 V. Svařování si nejprve vyzkoušme na zbytku plechu. Kryt můžeme provést po případě i vicevrstvý. Po svaření kryt zařejeme do červeného žáru a necháme volně chladnout. Kombinovanou hlavu upevníme pomocí tří šroubků, pod které dáme tuhé tlačné pružiny. Tím je velmi usnadněno pozdější nastavování polohy, a kolmosti šterbiny. Je výhodné použít původního stínicího krytu pro mgf. Sonet.

Přední část šasi je upravena jako nosič tlačítkové soupravy vlastní výroby.

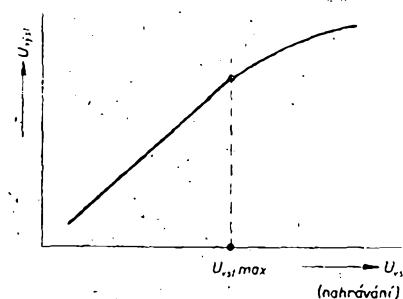
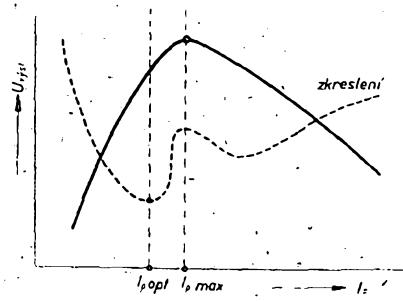
Tlačítka ve velmi efektním provedení vyrábíme takto: destičku z organického skla ve velikosti celé budoucí klávesnice ohneme za tepla do žádaného tvaru (nejčastěji körtyka). Pomocí kousků dřeva a pertinaxu zaformujeme plexi a vnitřek odlejeme dentacrylem, obarveným obyčejnou barvou na zed. Po ztuhnutí rozřežeme pilkou na kov vzniklou klávesnici na jednotlivá tlačítka, která z boku opracujeme. Před odlišením je možno na vnitřní stěnu plexi narýt nebo nalepit nápis, které nelze ohmatat nebo znečistit. Tlačítka pak zespodu přisroubujeme na plechové úhelníčky.

Tlačítková souprava obsahuje celkem pět tlačítek: *reprodukce*, *nahrávání*, *stop*, *prevíjení* a *rychle vpřed*. Souprákové přepínače pod tlačítka „*reprodukce*“ a „*nahrávání*“ jsou umístěny vodorovně směrem k zesilovači, který je svisle upevněn v zadní části šasi (viz obr. 2 a 3). Dosahneme tak velmi krátkých přívodů od snímací hlavy a odstínění jiskřicích kontaktů pod tlačítka „*stop*“, „*prevíjení*“ a „*rychle vpřed*“. Schéma ovládání mechanické části magnetofonu je na obr. 7. Jsou zde vidět kontakty ovládané přímo tlačítky (značeny \leftarrow *prevíjení*, \rightarrow *rychle vpřed*, Z *zánam*, S *snímání*) a dvou relé (HR a PR). Dálkové ovládání funkcí „*start*“ a „*stop*“ je v pravé části schématu. Relé HR vypíná a zapíná motor a v odpojené poloze zapojuje brzdicí kondenzátor na levou spojku. Přitom prochází brzdný proud i motorem a účinně jej brzdi. Druhé relé svými kontakty umožňuje nabíjení brzdicího kondenzátoru a přivádí proud pro spojky a tažný magnet. Druhý páár kontaktů relé PR zapojuje proud do budicího vinutí relé HR. Císelované kontakty jsou ovládány příslušnými relé. Vyložme si činnost tohoto zapojení.

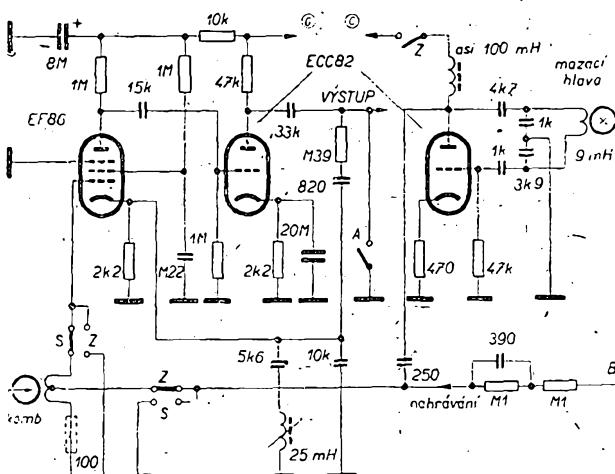


Obr. 9
— BASF Igs 9,53 cm/s
— AGFA CH 9,53 cm/s
— BASF Igs 4,75 cm/s

Stisknuto tlačítko „*stop*“. Relé PR je přitaženo, relé HR odpojeno. Nabité brzdný kondenzátor 50 μ F je odpojen od zdroje (bod A) a připojen přes kontakty 6 na pravou spojku, přes kontakt 3 na vinutí motoru, které je odpojeno od sítě. Druhý vývod motoru je přes kontakt 1 připojen na levou spojku a zem. Nastane brzdění až do vybití kondenzátoru. Stiskneme-li nyní jakékoli jiné tlačítko, tlačítko „*stop*“ vyskočí a relé PR přestane být buzeno. Relé HR přitáhne a připojí motor k sítě přes kontakty 4 a 2. Přes kontakt 5 relé PR je přivedeno napětí na tlačítkové kontakty \leftarrow , \rightarrow , Z a S. Kontakt 8 je přidržovací. Při stisku tlačítka \leftarrow nebo \rightarrow dostane napětí levá nebo pravá spojka a nastane rychlý pohyb pásku žádaným směrem. Při stisku tlačítka Z nebo Z je tažný magnet připojen ke zdroji přes kontakt S nebo Z. Dálkové ovládání je tvořeno dvěma tlačítky (*start* a *stop*), která jsou s přístrojem spojená tříprameným kablíkem. Žádanou funkci (zánam nebo snímání) si předvolíme přímo na přístroji a pohyb pásku pak můžeme ovládat dálkově. Na obr. 7 je též naznačen koncový vypínač KV, který automaticky zástaví pohyb pásku při prázdné cívce, přetížení pásku nebo při průchodu vodivé vložky (staniolu) na pásku přes KV. Pásek probíhá přímo mezi kontakty KV a působí jako izolace. Je nutno pamatovat na oddálení kontaktu v poloze „*stop*“, aby zakládání pásku nečinilo potíže.



Obr. 10 a, b. Nastavování proudu v nahrávací hlavě



Obr. 8. Předzesilovač a mazací generátor. Pracovní odpor EF89 má být M1

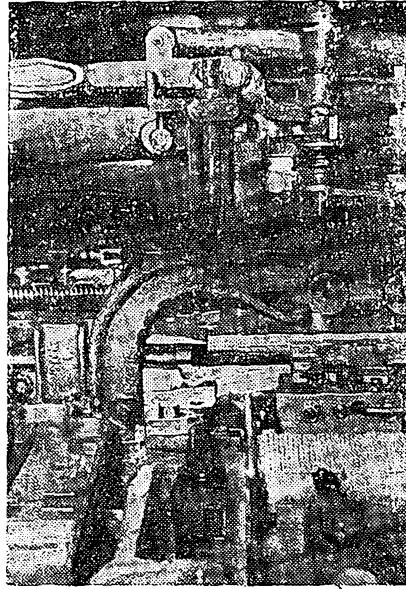
obloukovky, kopiruje negativ. Vývojkou je tu teplá voda; odplaví neosvětlenou želatinu na místech, která na původním obrázku byla světlá. Kyselina dusičná může pak na obnažených místech vyleptat do zinku prohlubně. Jenže u pérovek zbývá zakrytých míst málo, většina plochy je bílá a kyselina by se jednak rychle znehodnocovala, jednak by delším leptáním došlo i k podleptání linek z boku. A tak se velké bílé plochy vykrývají na zinku asfalem a to jsou ty černé kaňky, nad nimiž autor, který pak dostane obtah svého schématu, mnohdy lomí rukama, jaký že zlepšovák jsme to s jeho výkresem provedli.

Zatímco se redakce a autoři hmoždí s obtahy, tiskárna si zařizuje dál svoje. Zinkové štočky jdou pod frézu, která daleko levněji a rychleji než kyselina vybílí velké plochy a vyhobluje do okraje fazetu, za kterou se štoček později přibije na dřevěný špalík. Jenže pod tlakem tiskařského lisu by se štoček, který je přece jen tlustý jen 2 mm, prohýbal v prázdných partiích a tlačil by v rozích. Musí se podložit – udělat tzv. „príprava“. Dříve se to dělalo podle povápním kousky papíru. Dnes to mnohem dokonaleji a rychleji pořídí umělá hmota.

Štočky a sazba se pak sejdou v ruční sazárně na prknech v regálech. Není to nijak jednoduché uskladňovat sazbu pro několik děl; jedno číslo AR váží v tomto stavu asi 220 kg.

Hned jak přijdou rukopisy do sazáry, zaplete se do výroby AR mistr sazáry sou-druh Mareš. To mu připomene, že jeho Athos, hrom do něj, opět nechodi. Tímto pomyslením rozladěn začne používat své mocné zbraně – telefonu – a volá zúčastněné pracovníky na AR. Jeho výrazivo zní jako u každého dílenského mistra: Co tam s tím děláte, vy jste to zakopali, a co termín, za hodinu at to tu je, já se na to vykašlu a jdu domů. – Konečně je zbytečné popisovat práci mistra, tu přece každý zná: hlidat, radit, koordinovat, telefonovat.

Po dvou dnech v redakci začíná porada o příštém čísle a soudruzi Krümphanz s Kutilem v ruční sazárně rozbalují sloupcové korektury a obrazec (zrcadlo čili česky „špígl“) s obavami, co to bude za fušku. Hledají v těch metráčích kovu sazbu a štočky, přičemž je jím jen slabým vodítkem číslování sloupců: sídlem a pinzetou vytahují chyběné literky a poslepu, hmatem loví z písničky správné a vsazují do dírky po chyběné liteře; kde si čtený autor nebo redaktor vyzpomněl škrtky nebo vsuvky, musí se často přesadit několik rádek, než se text znova sejde s původním řádkováním, a to si ovšem musí uměně vypořádat všechnákým výplňkovým materiélem. Tó je ten, který na vytiskněné stránce nění vidět a když je přece



Odlévací mechanismus – v předu výpravo sloupec hotové sazby

vidět, tak se mu říká hrotek neboli „špígl“ a nemá tam být.

Když je korektura provedena, založí si metříci na lodičce šířku tří sloupců = 38 cí = 173 mm a vkládají tam podle obrazce sazbu, neboli lamou. Zase se to vše lijak vyplňuje, a kde se nedostává sazby, prokládají se rádky „plíšky“, ba i papíreů, a tak se sazba „rozpláť“ na požadovanou míru. Že se přítom každý sloupec nerozstýpe, patří rovněž mezi vědecky prokázané zázraky. Když si to P.T. redaktoři pořádně nerozměřili a pozapomněli, že kolem štočku musí být cícero na fazetu, nebo lepili v bláhém domnění, že tiskárna si s tím už nějak poradí, text se nevaje a přeteče, dělej co dělej. Zbytek se tedy obtáhne zvláště a redakce ukaž, jak doveďe škrtat, aby se to nepoznalo. Ručně je nutno vysadit titulky (to je ten Strahov), texty k obrázkům, často oblomené, kurzívou, nějaký ten mezititulek Gillem půltučným a koloncifry. Každá strana se využává provázkem, na malém ručním lisu se pořídí stránkové nášlyky a ty zas putují spolu se špíglem a sloupcovými korekturami do redakce.

Tou dobou už bývají hotovy štočky na obálku, která se tiskne na křídový papír v pestré barvě. Jsou to vlastně barvy dvě, černá, která se za barvu nepočítá, a červená, která je uznána za barvu. Některé obrázky jsou duplexní, v obou barvách, je tedy zapotřebí pro každou stranu dvou štoček. A tak se to také obtáhne a pošle redakci.

Když je v redakci v proudu třetí porada o příštím čísle, bere soudruh Kutil balík stránkových korektur s obavami, co si zas redakce pěkného vymyslela. Červené opravy jsou zaviněny tiskárnou, ale co se tu tolik modrá? Rozhodně ne pomněnečky, ale

zbrusu nové a přesto pozdní nápadu redaktorů nebo autorů: A není větší radosti, než přelamovat již hotovou stranu (nebo dokonce několik), když se takový zásah nemůže spravit „v rámci“ jedné stránky. A tak celkem s úlevou naloží těch 220 kg sazby na vozíček, at si s tím dál hrají ve strojovně.

Strojovně je v podzemí závodu a rámusí v ní několik řad knihtiskařských rychlovlisů, Polygrafů. Stroj číslo 24 má už AR zpachtovan. Strany se vyřadí do dvou forem v pořadí 9, 10, 11, 12, 13, 14, 15, 16, 17, 18, 19, 20, 21, 22, 23, 24 – I. forma – a 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 25, 26, 27, 28, 29, 30, 31 a 32 – II. forma.

To už dispečink zavolá redakci k náhledu, před budovou se zastavuje skútr AB 2427 a stroj olizuje první arch, na kterém se vyznačí poslední opravy a dá se imprimatur.

Zatímco se redakce domnívá, že to je s krku, nemusí to ještě s krku být, protože a) druhá forma se může rozsypat, b) stroj se může poroučet a nepojede, c) vzdich je suchý, zelektrizovaný papír se lepí,

d) je výše el. proudu, e) vypuklo zemětřesení.

To se však stává jen výjimečně a tak náklad 34 000 kusů se sjede včas. Přispěly k tomu Krkonoše, které dodaly do Labského mlýna v Hostinném dřevo na výrobu střednějemného ilustračního papíru 70 g/m². Křídový papír 100 g/m² na obálku je pražský výrobek z Holešovic. Celkem to dělá malichernost – zhruba 32 metráků měsíčně.

Tato várka se odvezé do knihárny, kde se archy nejprve zfaclují a tak připravené je dostanou děvčata sedící u „lochnesky“. Lochneska proto, že pět metrů dlouhý řetízek uhání před děvčaty, která na něj nakládají vnitřní arch, druhý arch, obálku bystřejí než míchá Karborund v „Hrátkách s certem“ karty. Lochneska to hezky sklepí a sejše tempem 20 000 kusů za směnu. Sesíty se oříznou na formát A4 a je to. Vydavatelství časopisů MNO s objednávkou nákladu sdělilo, kam se bude celý náklad rozsílat, auta to odvezou na nádraží a to už je záležitost Poštovní novinové služby, aby zařídila dopravu až do dopisní schránky předplatitele.

Prosím: vyšli jsme přesně podle plánu – šestého dne po prvním aprílu!

Celostátní setkání radioamatérů
Svazarmu připravují letos gottwaldovští amatéři. Setkání se má uskutečnit ve dnech 27. a 28. července t.r. Program setkání zajišťuje již nyní přípravný výbor. Očekává se velká účast jak domácích, tak i zahraničních radioamatérů (VKV i KV). Bližší podrobnosti budou oznámeny později. Připravujte se již nyní na toto setkání a své dovolené plánujte tak, aby jste je mohli alespoň částečně prožít na Gottwaldovsku! -kj-

Téměř na konci výroby je lochneska, na níž se AR snáší a říje.





Váš dopis
874/62 - 27.11.
Naše značka DR - 43
139/63
V Praze dne 25. 1. 1963

Věc: Dotaz na kladívkový lak.

Odvoláváme se na vás dopis shora uvedeného data a po dohodě s dodavatelem sdělujeme, že radioamatérům vyjdeme vstříc a dáme jim možnost opatřit si požadovaný email.

Email a k tomu potřebné tužidlo a ředidlo bude zájemcům dodáván přímo na dobrku v balení 1/4, 1/2, 1 kg a více, na základě jejich písemné objednávky, kterou zašlu na adresu Drogerie, podnikové ředitelství, Praha 1, Vodičkova 33.

Jednotlivé objednávky budou vyřizovány v termínu, který je závislý na plánované výrobce příslušného odstínu.

Na doporučení dodavatelského počítače a jeho výrobních možností uvedeme na trh ze skupiny teplaných emailů epoxydový email dvousložkový teplany S 2323.

Email se vyrábí ve 12 odstínech podle speciální vzorkovnice a jede v zásadě o šedý, zelený, hnědý, fialově červený a černošedý odstín od světlého až do tmavého zbarvení.

Email lze velmi dobře nanášet i štětem v poměrně tlustých vrstvách. Štětcem po použití nutno dokonale vyprášit. Při nanášení štětem je potřeba asi 5 % ředidla, při nanášení stříkem asi 10 %.

Nanáší se přímo na holý, dobře očištěný a odmaštěný povrch a v případech zvýšeného namáhání na základní nátěr; doporučuje se nanášet na základní nátěr, který je proveden barvou epoxydovou základní dvousložkovou S 2300 na kovoch, nebo barvou epoxydovou základní dvousložkovou S 2311 na podkladech nekovových.

Na vzdachu je email povrchově zaschlý za 30–45 minut, nelepivý za 1–3 hodiny, tvrdý do 3 dnů. Zaschlý nátěr lze též přisoušet za vyšších teplot při 60°C po dobu 1 hodiny, nebo při 100°C po dobu 30 minut.

Epoxydové nátěry jsou po dokonalem proschnutí velmi tvrdé, přilnavé, vláčné, odolné oděru a úderu.

Barevné odstíny jsou ovlivňovány barvou podkladu, na kterém jsou naneseny a také tloušťkou nátěru. K zajištění stejných odstínů a kresby teplaných nátěrů na sestavovaných výrobcích doporučuje se použít email z jedné dodávky.

Spotřeba na 1 m² plochy je 180–200 g na- tužené hmoty.

Sdružení obchodu průmyslovým zbožím
Fran Číšek Kára, ředitel

Mnohý přístroj, který nás stál při stavbě mnoho času, postrádá často vhodnou konečnou povrchovou úpravu. I když bývá tato závěrečná fáze hotovení amatérských zařízení podceňována, musíme si uvědomit, že splňuje ihned dvě funkce. Předeším slouží jako ochrana proti korozii a neméně důležitou úlohu má pro vzhled výrobku. Jedním z prostředků, který plní obě tyto funkce, je povrchová ochrana pomocí tzv. tepláho emailu.

Teplán email je typ nátěrové hmoty, která při vytvoření filmu svou strukturální kresbou i optickým členěním plochy přibližně napodobuje kladívkem teplaný povrch kovu. Tyto nátěrové hmoty mají v slaboproudé technice značnou oblibu. Jejich uplatnění však přichází v úvahu i v jiných odvětvích. Je to hlavně tam, kde je třeba zakrýt nerovný, neopracovaný povrch na přístrojových plochách dodatečně opracovávaných (vrtnáním, pilováním apod.). Dále je tento nátěr vhodný z toho důvodu, že není nutno vždy používat základního nátěru. Pouze v tom případě, že by byl výrobek umísťen při své činnosti v agresivním prostředí, nebo byl zvýšen nárok na mechanický oděr a přilnavost filmu emailu, doporučuje se použít vhodného základního nátěru. Nejčastěji přichází v úvahu syntetický základ zinkochromátový na lehké kovy S 2003.

Teplán emaily se podle potřeby vyrábí ve třech typech:

1. syntetické teplané emaily vypalovací S 2023,
2. epoxydové teplané emaily dvousložkové na vzdachu schnoucí S 2323,
3. nitrocelulozové teplané emaily na vzdachu schnoucí C 2023.

Po potřebu amatéra přichází v úvahu epoxydové a nitrocelulozové emaily, schnoucí na vzdachu. Pro práci s vypalováním teplanými emaily je bezpodmínečně nutná vypalovací pec (susíci pec), neboť zasychají při teplotě 120–130°C.

Uvedené typy emailu se liší nejen základní surovinou, ale i zpracováním a zasycháním. Vzhledový charakter filmu emailu zůstává však u všech typů přibližně stejný. Jsou dodávány podle zvláštní vzorkovnice ve dvanácti přijemných odstínech, které se liší podle jednotlivých typů ve své plastické struktuře. Jsou to tyto odstíny:

| | | |
|-------------|------------|------|
| světlešedý | č. odstínu | 9111 |
| tmavosedý | " | 9113 |
| černý | " | 9114 |
| zelenohnědý | " | 9222 |
| modrý | " | 9441 |
| zelený | " | 9551 |
| zelený | " | 9553 |
| zelený | " | 9555 |
| hnědý | " | 9771 |
| hnědý | " | 9881 |
| červený | " | 9883 |
| červený | " | 9331 |

Barevné odstíny jsou ovlivňovány barvou podkladu, na kterém jsou naneseny. Strukturální kresba teplaných nátěrů je závislá na jejich typu, konsistence (viskozity) nátěrové hmoty při nanášení, techniky nanášení a také tloušťky nanesené vrstvy.

Ke kvalitnímu provedení nátěru je třeba stříkací pistole s tryskou 1,8 mm při tlaku vzdachu 2–3 atp. Pro správné naměření viskozity je zápotřebí výtokový pohárek (viz ČSN 67 3013 Ø 4 mm).

Vzhledem k této potřebě zařízení doporučujeme vybavit jednu dílnu pro potřebu více amatérů.

U dokonale rozmíchané nátěrové hmoty změříme konsistenci (u C 2023 i S 2323 30–35 vteřin). Na tuto konsistenci připředíme nátěrovou hmotu příslušným ředidlem.

Email nitrocelulozový teplany C 2023

K nařízení na patřičnou konsistenci (30–35 vteřin) použijeme ředidlo do nitrocelulozových nátěrových hmot C 6000. Nástřik takto připravenou nátěrovou hmotou provádime na vhodně očištěný, odmaštěný povrch. Odmaštění provedeme rozpustidlem (benzin, rozpustidlo C 6000 apod.). Nátěr zasychá na vzdachu za 4 hodiny do nelepivého stavu. Za 24 hodin je proslíký k další manipulaci. Pokud chceme opatřit nátěrem dřevěnou část, je nutné použít základního nátěru.

Email epoxydový dvousložkový teplany S 2323

K nařízení na vhodnou konsistenci použijeme ředidlo S 6301 (dodává se s nátěrovou hmotou zároveň s tužidlem S 7300).

Tento email je dvousložkový a proto se před použitím musí s příslušným tužidlem S 7300 v poměru 100:1 výhodných dielů emailu S 2323 a 50:1 výhodných dielů tužidla S 7300. Po dokonalem rozmíchaní provedeme sytý nástřik touto nátěrovou hmotou. Životnost takto připraveného emailu je

omezena přibližně na 12 hodin. Po této době nastává želatinace. Proto je třeba připravovat pouze takové množství emailu, který do této doby zpracujeme. Ostatní údaje o zpracování jsou shodné s předchozím emailom C 2023. Epoxydový nátěr po dokonalem vytvrzení je velmi tvrdý, odolný vůči oděru a úderu, dobře přilnavý.

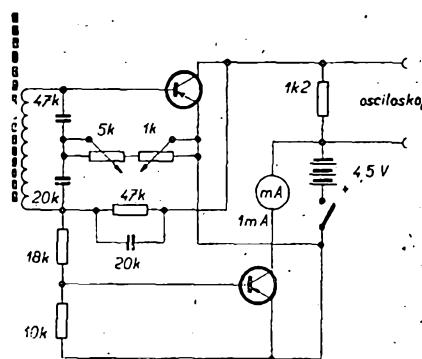
Uvedené nátěrové hmoty jsou výrobkem nár. podniku Barvy a laky Praha. Podrobnější informace vám podá technická služba tohoto podniku Praha 1, Národní č. 39 (telef. 230871). -cký

Zkoušec cívka

– zkratů a svodů mezi závity – je tvořen oscilátorem, na nějž se induktivně navazuje (navlékne na feritové jádro) zkoušená cívka. U zatíženého oscilátoru klesne amplituda nebo oscilace vysadí výběc – což je tedy indikací zkratu mezi závity nebo nadměrného svodu mezi nimi.

Velké cívky o několika tisících závitů však mají i v dobrém stavu určitý svod, který posouvá kmitočet (což se dá kontrolovat osciloskopem) a sníží údaj měřidla. Proto je třeba kontrolu provádět srovnáním se zaručeně dobrou cívou stejného provedení.

Zkratováním vývodů zkoušené cívky zjištujeme neporušenosť drátu – kdyby byl přerušený, oscilátor by nevysadil. -da

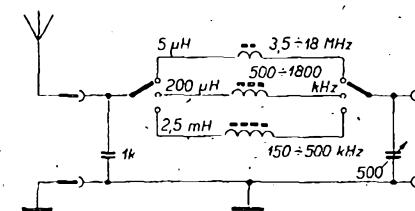


Práce před přijímačem

V praxi se již dosti prosadil názor, že není hospodárné plýtvat výkonem vysílače do „nějaké“ antény. Nicméně přijímač rádií připojujeme jen ke kusu drátu, ač naladěním antény můžeme dosahovat levně zvětšit.

Na obrázku je zjednodušený článek. Vstupní kondenzátor článku je pevný a jeho hodnota je kompromisem zvolena na 1000 pF pro všechny tři rozsahy.

Radioschau 12/62



Máme-li najít potřebný kmitočet krystalu pro konvertor podle obr. 1 k přijímači, který máme k dispozici, určí se základní kmitočet podle vzorce:

$$f_x = \frac{f_{so} - MF2}{(n + 1)} \text{ [MHz]}$$

kde f_{so} ... kmitočet středu přijímaného pásma, tj. pro pásmo

$$2 \text{ m} \dots f_{so} = 145 \text{ MHz},$$

$$70 \text{ cm} \dots f_{so} = 433 \text{ MHz},$$

$$24 \text{ cm} \dots f_{so} = 1297 \text{ MHz}.$$

$MF2$... hodnota středu druhé – tj. laditelné mezinfrekvence, která má podle našeho právní odpovídají středu přijímaného pásmu f_{so} ;

n ... celkový činitel násobení, za který dosazujeme postupně výhodné násobky, tj. 2, 3, 4, 5, 6, 8, 9, 10, 12, 15, 16, 18, 20, ..., čímž obdržíme celou řadu hodnot použitelného krystalu.

Tento postup podle uvedeného vzorce odpovídá tzv. „kladnému“ ladění přijímače. Kmitočet místního oscilátoru je nižší než kmitočet signálu, což je výhodné pro dosazení nejnižšího činitele potřebného násobení n . Nedostaneme-li výpočtem pro tento případ hodnotu krystalu, který můžeme ze svých zásob použít, hledáme další hodnoty podle vzorce: $f_x = \frac{f_{so} - MF2}{(n - 1)}$ [MHz], který

vyhovuje rovněž pro kladné ladění, ale kmitočet místního oscilátoru bude výš než signál, $f_{osc} > f_{so}$. Někdy však musíme z praktických důvodů zvolit „záporné“ ladění přijímače, tj. obráceně než je cejchována stupnice (např. při použití přijímače M.w.E.c.).

Vzorec se pozmění na:

$$f_x = \frac{f_{so} + MF2}{(n + 1)} \text{ [MHz]}$$

pro $f_{osc} < f_{so}$

$$a) f_x = \frac{f_{so} + MF2}{(n - 1)} \text{ [MHz]}$$

pro $f_{osc} > f_{so}$

Ve výpočtu zdánlivě nevystupuje velikost první širokopásmové mezinfrekvence $MF1$. Můžeme ji v širokém rozmezí přjmout jako libovolnou, neboť vyjde jako odvozená hodnota.

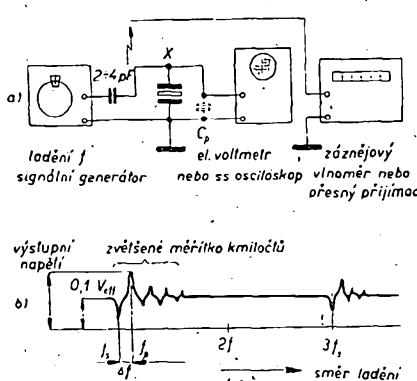
$MF1 = f_{so} - n \cdot f_x$. Dodržujeme jen podmínu, aby $MF1$ byla výšší než

10 MHz pro pásmo 2 m,

20 MHz pro pásmo 70 cm,

30 MHz pro pásmo 24 cm,

a aby nebyla výšší než 50 MHz



Obr. 2. a) Schéma měření rezonancí křemenného krystalu; b) Typický průběh na měřených vlastnostech

pro všechna pásmá. Obě meze jsou nutné, aby použitý princip dvojitého směšování měl vůbec cenu. Chceme-li použít i nižší hodnoty krystalů, než které vyjdou výpočtem (nebo jsou v ukázkové tabulce I a II), získáme jejich hodnotu dělením f_x vhodným subnásobkem – nejlépe 2, 3, 5.

Problematika kolem krytalového oscilátoru

Nejprve popišeme vlastnosti běžného křemenného oscilačního krystalu tak, jak se nám jeví při pasivním měření podle obr. 2. Toto měření je dobré provést, máme-li k tomu prostředky, nebo nechat je provést, jsme-li na pochybách o vlastnostech a kvalitě nějakého krystalu.

Zapojujeme-li krystal paralelně k výstupu signálního generátoru ($R_1 > 70 \Omega$) přes kapacitu C a ladíme-li jemným laděním směrem k očekávanému jmenovitému kmitočtu krystalu, indikuje elektronkový voltmeter zpočátku pouze výstupní napětí signálního generátoru, jak je patrné z grafu 2b. Při sériové rezonanci působí krystal jako zkrat (malý činný odpór) a na EV se objeví ostrý pokles, který je obvykle obtížné běžným generátorem stabilně udržet. Tento pokles, jako první výchylka v pořadí při ladění od nižších kmitočtů k vyšším, je správný jmenovitý kmitočet krystalu, nezávislý na vnějších parametrech obvodu, tj. kapacitě držáku, voltmetu atd. (k jeho přesnému určení je vhodné použít přesného interpolaciálního záznějového vlnoměru, je-li k dispozici).

Je tedy výhodné používat sériové rezonance krystalu jako nezávislé na vnějších prvcích.

Při dalším přeladování výše nacházíme druhý pokles v těsném sousedství prvého a nyní jako prudké stoupání výchylky, což reprezentuje paralelní rezonanci kmitočet krystalu se zmíněnými již rozptylovými kapacitami C_p . Tento kmitočet f_p není tudíž již zcela nezávislý na zapojení a dá se změnou velikosti paralelních kapacit poněkud posouvat. Např. u krystalu 22 MHz může ležet f_p o 6 kHz výše od jmenovitého sériového rezonančního kmitočtu (pro který bývají krystaly nastavovány) při $C_p = 20 \text{ pF}$. V praktických oscilátořích se ustálí kmitočet podle druhu jejich zapojení v rozmezí diferencí obou rezonancí f_s a f_p většinou blíže kmitočtu paralelnímu, tedy výše než je udaný kmitočet. Po vynásobení této odchylky do pásmo 2 m, případně 70 cm, nebo dokonce na 24 cm může dělat posuv až stovku kHz proti očekávanému kmi-

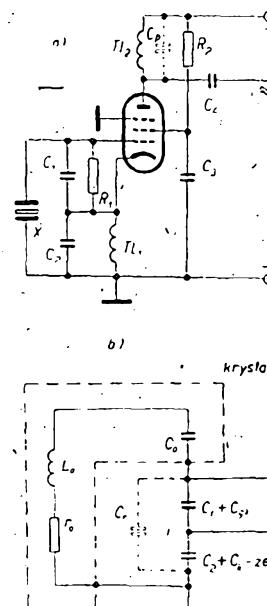
točtu, danému prostým vynásobením natištěného údaje, i když je tento správný. S tím je třeba počítat, sestavujeme-li kmitočtový plán konveroru a volíme-li určité zapojení oscilátoru.

Zapojení, kde se krystal uplatňuje v sériové rezonanci, jsou v praxi méně obvyklá, neboť takové zapojení je vždy poněkud složitější. Vyžaduje buď cívku nebo elektronku navíc. Příklad typického zapojení oscilátoru pro sériovou rezonanci je na obr. 3, zatímco ostatní zapojení pro paralelní rezonanci jsou známá jako Colpittův dělič mezi anodou a mřížkou, případně mezi mřížkou a zemí s tlumivkou v katodě – obr. 4. V části 4b vidíme, jak je třeba si představit uplatnění krystalu v paralelní rezonanci a že zmenšování kapacit děliče má za následek zvyšování výsledného kmitočtu, zatímco zvětšování opak.

Schopnost kmitat v paralelní a sériové rezonanci je různá a někdy výbrusy s různými vadami ještě pracují, použijeme-li je v zapojení pro sériovou rezonanci. Zde není rovněž nebezpečí poškození krystalu nadměrným výkonem, což je možné v paralelní rezonanci. V této souvislosti je třeba se ještě vrátit k měření výbrusu podle uspořádání na obr. 2, kde jsou na grafu 2b znázorněny ještě další poklesy, podobající se základním, ale ležící kmitočtově výše, přičemž se jejich amplituda značně zmenšuje. Jde o vedlejší mechanické parazitní rezonance, které nejsou u všech krystalů stejně silně vyjádřeny a podle kterých posuzujeme jako výbrusu. Jsou-li totiž silně vyjádřeny, může se během kmitání stát, že kmitočet přeskocí na vedlejší, parazitní rezonanci. To bývá možné u krystalů se stříbřenými elektrodami, které obecně vykazují velkou kmitavou schopnost.

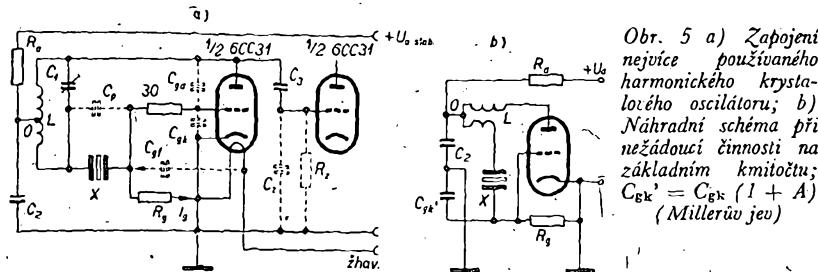
Oscilátor, využívající mechanický harmonický kmitočet krystalu

Ve schématech konvertorů nacházíme nejčastěji zapojení, které využívá harmonického kmitání krystalu na 3, 5, 7, případně další vyšší liché harmonické



Obr. 3. Typické zapojení oscilátoru, využívajícího sériové rezonance krystalu (Butlerovo zapojení): $L_1 - C_1$ obvod laděný buď na f_x nebo 3. harmonickou, nebo pouze neladěná tlumivka; R_{k1}, R_{k2} po 250Ω (místo R_{k2} může být i tlumivka); L_n – cívka neutralizující kapacitu držáku (C_p)

Obr. 4. a) Běžné zapojení pro paralelní rezonanci krystalu (Colpittův); b) Náhradní schéma pro rezonanční kmitočet; C_0, L_0, R_0 – náhradní hodnoty krystalu; C_p – kapacita rozptylová

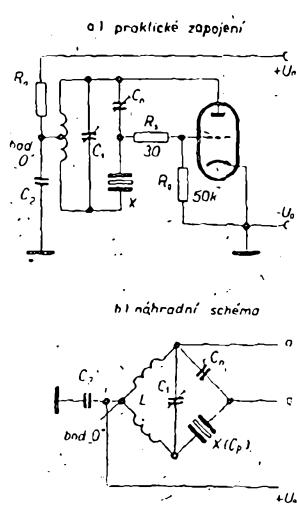


Obr. 5 a) Zapojení nejvíce používaného harmonického krystalového oscilátoru; b) Náhradní schéma při nežádoucí činnosti na základním kmitočtu; $C_{pk} = C_{pk} (1 + A)$ (Millerův jev)

základního kmitočtu. Jde, jak známo, nikoliv o elektrický harmonický kmitočet, získaný prostým násobením, ale o využití další vyšší mechanické rezonance krystalového výbrusu tak, jak ji můžeme nalézt při měření podle obr. 2a, jak ji vidíme znázorněno na grafu 2b. Kmitočtová odchylka mezi prostým elektrickým násobkem a násobkem mechanickým není větší než 10^{-4} , tj. řádu jednotek kHz. Musí se však rozlišovat mezi krystaly, jejichž řez a držák je již výrobcem volen pro snadné rozkmitávání např. na 3. harmonické a pro tuto je také cejchován, a mezi krystaly, které si pro tuto funkci vybíráme z těch, které máme právě k dispozici. V tom případě se obvykle setkáme s potížemi, použijeme-li návodů ze zahraničních pramenů, kde je zpravidla předpokládáno použití speciálních harmonických výbrusů (označovaných „overtones“). Setkáváme se pak s tím, že různé krystaly (nepřibližuje k jiným vlivům, které mají na jejich stav vliv) jsou více nebo méně ochotné na svých harmonických násobcích kmitat. Podle toho pak volíme a zkoušíme zapojení, která nám dají nejlepší výsledky.

Byla by možná záhadno na tomto místě podat přehled všech možných dostupných zapojení, z nichž ta nejhodnější již uvedl OK1FF v AR 4/56 a 5/56. Existuje však něco závažnějšího, co je třeba ke všem témtě zapojením pripomenout. Jde spíše o elektrickotechnologickou stránku stavby než o zapojení samo. Patří k tomu:

1. umístění krystalu z hlediska tepelné izolace,
2. volba objímky pro elektronku,
3. stabilní montáž a vyvarování se



Obr. 6 a) Zapojení harmonického krystalového oscilátoru s neutralizací; b) Náhradní schéma využívajícího můstku

nebezpečí indukce střídavého napětí do mřížky ze žhavení,

4. mechanické a elektrické provedení hlavní cívky oscilátoru,
5. volba druhu kondenzátorů,
6. stabilizace napájení.

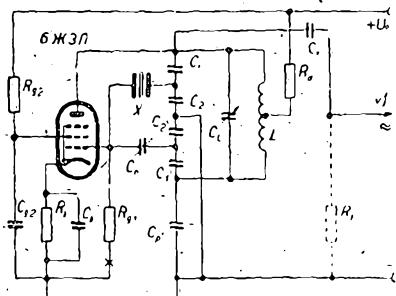
Je rozhodně nutné užít kvalitních součástí (vysoké Q , malá tepelná závislost, dobrá mechanická montáž), což může několikanásobně zlepšit stabilitu. Fa Schomändl např. při nastavování prvků krystalového oscilátoru v kmitočtové dekadě doporučuje nahradit krystal jeho sériovým rezonančním odporem (řádu 100Ω), nastavit rezonanční obvod přesně na určený kmitočet a pak vymout odpor a nahradit krystalem. V takovém případě má krystal „málo práce“, aby udržel kmitočet oscilátoru stabilní. Fa Motorola má u svého krystalového oscilátoru pro přenosné VKV stanice přesně specifikovan tepelný součinitel téměř všech kondenzátorů užitých v zapojení oscilátoru. Tak se jí podařilo udržet přesnost oscilátoru na $160 \text{ MHz} \pm 5 \text{ kHz}$ v rozsahu teplot $-10 \text{ až } +50^\circ \text{C}$ bez termostatu! Zejména je nutné varovat před užitím blokovacích kondenzátorů z hmot o vysokém ϵ (permittivity), které jsou velmi nestabilní s teplotou a přestože jen blokují, mění kmitočet. V přesných oscilátořech nemají místa.

Za příklad typického harmonického oscilátoru vezměme schéma na obr. 5. Je to ostatně schéma užité již v konvertoru OK1FF z AR 5/56 a možno říci, že u nás nejvíce používané už proto, že stačí trioda se společnými uzemněnými katodami (např. obliběná 6CC31). Protože toto zapojení obsahuje minimum součástek, záleží téměř na každé z nich. Mimo krystal „X“, o kterém již bylo hovořeno výše, je třeba věnovat největší pozornost cívce L , v jejímž dimenzování se nejvíce chybí. Je to tím, že se chyběně předpokládá, že veškerá stabilita je dána pouze krystalem a na cívce již tolik nezáleží. Ve skutečnosti právě na této cívce záleží mnoho. Je totiž určena k výběru příslušné harmonické

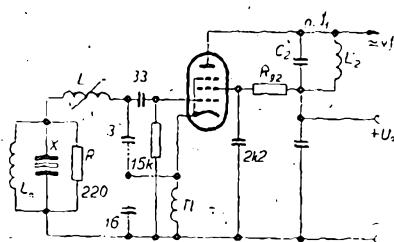
krystalu, na kterou musí být celý obvod přesně naladěn. Nemá-li cívka velké Q a obvod dobrou teplotní stabilitu, bude často oscilátor vysazovat, nebo bude kmitat mimo kmitočet řízený krystalem. V zapojení harmonického oscilátoru se chceme ubránit jak rozkmitání krystalu na jeho základním kmitočtu, tak rozkmitání obvodu LC mimo přesný násobek. To má zabezpečit odběčka „O“ zpětné vazby, která bude mít blíže k mřížkovému konci cívky L , čím větší bude její Q . V tom případě nastane rozkmitání přes sériový odpor krystalu v rezonanci pouze na harmonickém násobku, protože pro všechny jiné kmitočty bude zpětná vazba, daná polohou odběčky, příliš malá. Zpětnovazební napětí klesne podle strnosti rezonanční křivky a podle poměru induktivní reaktance zařazené mřížkové části cívky ke kapacitní reaktanci držáku krystalu C_p . Je-li použito cívky s nízkým Q a velkým teplotním činitelem, jak se často stává (trotilitová kostříčka volně ovinutá drátem a opatřená železovým jádrem), musí být pro zpětnou vazbu do mřížky použito více závitů a nastavovat předpoklady, aby obvod po rozladění kmital volně na vlastním kmitočtu, který není řízen krystalem, což se snadno stane při zapnutí přijímače ve ztížených podmínkách – ve studené místnosti, ve volné přírodě, nebo při přehřátí dlouhým provozem. Rovněž výstupní napětí takového oscilátoru je malé oproti použití kvalitní cívky.

Jiným závadným jevem, který se často vyskytuje u podobných typů oscilátoru, je to, že zapojení kmitá současně na základním kmitočtu krystalu, což je nežádoucí. Je-li kapacita C_2 příliš malá (200 až 500 pF) a zpětná vazba příliš těsná, působí krystal v zapojení mezi anodou a mřížkou jako oscilátor. I v tomto případě ladi cívka L na maximum při třetí harmonické, takže se zdá, že je vše v pořádku, avšak vlnoměrem nebo kontrolním přijímačem se můžeme přesvědčit, že je přítomen i základní kmitočet krystalu. Pak zapojení harmonického výběru nesplňuje svůj účel. Vzhledem k tomu, že je přítomno bohatější spektrum kmitočtů, mohou se objevit v příjmu parazitní hvizdy a interferenze. Zkušenosti z praxe ukazují, že obě uvedené závady jsou velmi časté a proto je tak podrobně rozebrámy.

Často se také vyskytují oscilace v oblasti decimetrových vln. Vznikají při použití strmých elektronek. Tyto kmity se projeví tak, že vedle normálního příjmu se vyskytují celé „vějíře“ parazitních příjmů. Bránime se proti nim zapojováním malých odporů (20 až



Obr. 7. Příklad zapojení oscilátoru, navrženého pro dobrou činnost na vyšších harmonických krystalech; C_1, C_1 volit až $2 \times$ větší než C_p ; f obvodu > f krystalu; $C_2 = 2$ až $5 \times C_1$; C_L minimální < 5 pF ; C_V minimální < 10 pF ; C_n – neutralizační $10 \div 30 \text{ pF}$; $R_d < 500 \Omega$



Obr. 8. Zapojení pro harmonické krystalové jednotky, doporučované firmou Marconi pro kmitočty do 60 MHz : L – hlavní ladící cívka harmonického kmitočtu; L_n – neutralizační cívka základního kmitočtu; L_1 – výtlumík; L_2 – cívka vyššího násobku harmonického kmitočtu

$50 \Omega / 0,05 \text{ W}$) těsně k mřížkovému vývodu elektronky. Může dojít ještě k horším kmitům typu multivibrátorových nebo superreakce. Přes tyto potíže přináší však velmi strmé elektronky výhodu, že vazba krystalu s elektronkou může být velmi vlnná, čímž se málo uplatní změny parametrů elektronky na kmitočet.

Provoz na páté harmonické je s běžnými krystaly asi horní mez, které v amatérských podmínkách použijeme, protože zmíněné závady se v běžných zapojeních začínají projevovat ještě tříčtvrtiny na vyšších harmonických. V mnohých případech se na páté harmonické neobejdeme bez neutralizace vlastní kapacity držáku krystalu, což komplikuje zapojení, ale účinně pomáhá. Pro spolehlivou činnost krystalů, zvláště inkurantních, je dobré použít při páté harmonické vždy neutralizaci, protože kapacita jejich držáků je větší a aktivita menší než u moderních typů. Malou úpravou zapojení podle obr. 5 dospejeme k neutralizovanému můstku na obr. 6. Odbočka „O“ může být uprostřed cívky L , pak $C_p = C_n$. Při seřizování se snažme dosáhnout, aby nedocházelo k samovolným oscilačním mimo přesný násobek krystalu.

Pro vyšší násobky vůbec je výhodné použít na oscilátoru pentodu, protože u ní odpadá přídavná, zpětná vazba přes kapacitu C_a . V solidních komerčních zapojeních pro harmonické oscilátory se pentody užívají téměř výlučně. Za příklad slouží zapojení na obr. 7 (Elektrosvaz 7/61). Neutralizace je dosažena jako na obr. 6 na základě kapacitního odběcení napěti opačné fáze do mřížky. Uvádí se, že v tomto zapojení lze stabilně pracovat na harmonickém násobku až do $60 \div 70 \text{ MHz}$. V amatérské praxi s krystaly našich zásob však není radno se pouštět výše než na $35 \div 40 \text{ MHz}$. Zapojení je pečlivě elektricky vyváženo kapacitou C_p , která nahrazuje výstupní kapacitu elektronky včetně vlivu zátěže. Kondenzátory C_1' a C_1 jsou stejně, rovněž tak C_2 a C_2' , které jsou hodnotami asi pětkrát větší než C_1 (60 až 100 pF). Ladi se malou kapacitou C_1 , která musí být zapojena mezi živé vývody cívky. C_1 musí být asi dvakrát větší než C_1' . Celkový rezonanční kmitočet obvodu se volí poněkud vyšší než žádáný. Pro dobré vyvážení musí mít vývod katody minimální indukčnost.

Vedle ryze kapacitní neutralizace kapacity krystalu je možné vytvoření paralelního rezonančního obvodu připojení tlumivky přes krystal, což je výhodné u zapojení uváděného na obr. 3 a obr. 8, kde není třeba žádných dalších opatření (ss oddělení apod.). Vlastní kmitočet, vytvořený paralelní kombinací s tlumivkou, má být nižší, než je základní kmitočet krystalu, takže tím má útvar pro pracovní kmitočet nepatrč kapacitní charakter. V zapojení podle obr. 8 se naladí při seřizování držák krystalu ekvivalentní kapacitou a odpor R (220Ω) se zvolí tak, aby se utlumily jakékoli samovolné oscilačce. Po zasunutí krystalu a doladění cívky L má oscilátor kmitat na žádaném násobku.

Zásady, které je třeba dodržovat při konstrukci harmonických oscilátorů, lze shrnout takto:

1. Používajte cívky s minimálním teplotním číslem, nejlépe s vinutím vypalovaným z vojenských

2. Obvod ladiť buď malým mosazným nebo měděným jádrem, nejlépe však kvalitním vzduchovým nebo kalitovým trimrem malé hodnoty (do 20 pF). Zcela nevhodná jsou jakákoliv železová jádra, která všechna mají veliký teplotní součinitel.

3. Přídavné kapacity volit pouze s malým teplotním součinitelem. Zásadně ne světlezelené ani slídové (nejlépe tmaivomodré podle značení Elektrokeramika n. p.). Ani blokovací kondenzátory nemají být z hmot o velké dielektrické konstantě – permitit, titán atd.

4. Krystal neumisťovat příliš blízko teplých součástí; přívod od krystalu k cívce a elektronce silný a krátký.

5. Objímka elektronky keramická, pokud možno stíněná.

6. Anodové napětí zásadně jen stabilizované buď doutnavkovým stabilizátorem, nebo elektronkově.

7. Pro nejvyšší pásmá dbát i na stabilizaci žhavení variátorem, nebo při požadavcích na čistotu záznějí použít stejnosměrné žhavení, je-li krystal zapojen mezi katodami.

8. Neprosazovat za každou cenu elektronky s nejvyšší strmostí (nad 12 mA/V, např. E180F), kde dochází ke změnám prostorových kapacit a vyžaduje se přídavná stabilizace pracovní

ho bodu (sovětská literatura doporučuje např. 6Ж3П).

9. Výstupní napětí a vazební kapacitu na následující stupeň volit nepříliš velkou (E_{vf} cca 5 V, $C < 50 \text{ pF}$). V napětí se upraví volbou anodového napětí. Velké vf napětí způsobuje počáteční změnu kmitočtu zahříváním krystalu.

10. Pokud je to při stávajícím stavu v obstarávání krystalů vůbec možné, vyhýbáme se raději různemu dobrošování a přeflaďování krystalů, zvláště neodbornými hrubými zásahy do řezu, případně do elektrod a držáku, protože to sebou nese nevyhnuteLN zhoršení nejen stability, ale vůbec i schopnosti kmitání. Pak je nutné používat těch zapojení oscilátoru, která sice krystal rozkmitají, avšak zatěžují ho po dosažení použitelného vf napětí takovými vf proudy, které krystal případně i zahřívají, a způsobují vedle nežádoucího posuvu kmitočtu i různé deformace a později i nepředvidané vysazení

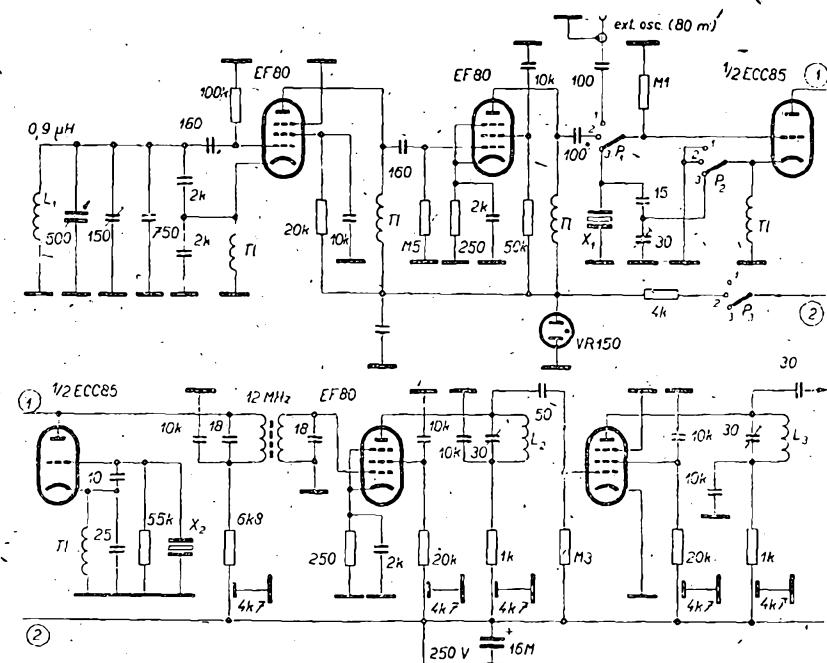
(Pokračování)

VFO pro pásmo 145 MHz

Stále rostoucí počet stanic, vysílajících na pásmu 145 MHz, znesnadňuje ve velkých závodech při používání krystalem řízených oscilátorů využívání stanic, odpovídajících na naše CQ. Nerad bych vyuvařel všechny argumenty, sekterými vyrůkují zatvrzeli příznivci krystalů; podle mého názoru však vývoj i zde se zaměří na stavbu dokonalých a stabilních VFO, aby volající stanice mohla poslouchat na svém kmitočtu a

nemusela prohlížet celé pásmo. Na KV si dnes již konečně ani jiný způsob provozu nedovedeme představit. Můj přítel DJ2NN mi dal k dispozici několik poznatků a schéma zařízení, které sám již delší dobu s výhodou používá. Předkládám je našim amatérům k posouzení a rád bych slyšel jejich názory ná problém VFO nebo krystal.

Chceme-li použít při provozu na 145 MHz VFO, je možno zvolit jednu ze dvou cest: 1. Dříve používaný krystal zaměníme za jednoduché VFO odpo-



$L_1 = 11$ záv. na keram. tělesku
ø 9 mm drát ø 0,8 mm,
zalito v trotilulu

$L_2 = 20$ záv. drát ø 0,8 mm
na keramice ø 10 mm

$X_1 =$ krystal 3500–3666 kHz

$X_2 =$ krystal 8,6 MHz

$L_3 = 12$ záv. drát ø 0,8 mm
na keramice ø 10 mm

T1 = tlumivky 2,5 mH

VR150

250 V

16M

vídajícího kmitočtu. 2. Použijeme směšovací VFO. V každém případě musíme žádat co největší stabilitu, jednoduché přeladování a možnost reprodukce jedinou nastaveného kmitočtu. Elegantnějším a všechny požadavky lépe splňujícím řešením je použití směšovacího VFO.

Na schématu vidíme prakticky vyzkoušené zapojení, které se plně osvědčilo. Toto VFO může pracovat ve třech variantách:

1. jako směšovací přeladitelné VFO pracující s vnějším oscilátorem;
2. jako směšovací přeladitelné VFO pracující s vestavěným oscilátorem;
3. jako CO.

Při použití čtyřpolohového přepínače je možno vestavěného oscilátoru použít také jako budíč pro klasická KV pásmá.

Položka 3 přepínače P odpovídá vlastní běžné používané variantě kryštalem řízeného vysílače. Je zde možno použít libovolného krystalu mezi 3500 kHz až 3666 kHz. Ve všech polohách přepínače je mísán signál cca 3,5 MHz s krystem řízeným nebo přeladitelným oscilátoru s kmitočtem druhého kryštalem řízeného oscilátoru (8,5 MHz) v elektronice ECC85. Ze spektra, které dostaneme na výstupu, je vybrán pásmovým filtrem kmitočet 12 MHz a tento je zesílen v dalším stupni, který pracuje jako selektivní zesilovač. Poslední stupeň pracuje jako zdvojovač.

Původně použity oscilátor typu Clapp nevyhověl, proto bylo nakonec použito oscilátoru typu Colpitts. Vysoký pomér C ku L činí obvod prakticky nezávislý na kapacitách elektronky. Použití otočného kondenzátoru o kapacitě 500 pF zaručuje dobrou mechanickou stabilitu. Na 145 MHz byl 5 minut po zapnutí naměřen posuv menší než 500 Hz, což bohatě vyhovuje, jak ukázaly provozní zkoušky.

Pásmový filtr musí být nastaven tak, aby propouštěl kmitočty mezi 12 000 kHz a 12 167 kHz pokud možno rovnou-

měrně. Kriticky vázaný pásmový filtr naladíme tak, aby střední kmitočet propouštěného pásmá byl 12 080 kHz (oscilátor na 3580 kHz). Můžeme zde výhodně použít mf trafo 10,7 MHz a přeladění provést změnou kapacity. Na dalších stupních použijeme cívek, vinutých na keramická těleska. Ze je nutno používat mechanicky pevných součástí a spojů, snad nemusíme připomínat. Klíčování je možno provádět v některém ze zdvojovačů, nejlépe přívaděním záporného napětí na 1. mířítku pomocí klíčovací elektronky (viz AR 10/56).

Inž. J. Peček, OK2QX

Casové a kmitočtové standardy známé stanice WWV budou zprávě nové budovaným zařízením stanice WWVB (60 kHz) a WWVL (20 kHz). Mají být uvedeny do provozu začátkem roku 1963 v Coloradu u Fort Collins. Vysílání na 20 kHz umožní přesnost 1 : 10 bilionů na celé Zemi během pozorovací periody 1 den.

Radio-Electronics 1/63

Firma Sylvania poskytovala 5 let záruky na tranzistorové přijimače a 1 rok na elektronkové. Nyní zkracuje záruční lhůtu na 90 dní. Jako důvod udává přání naklonit si opraváře, kteří nejsou spokojeni s úbytkem obchodů při dlouhodobých záručních lhůtách poskytovaných výrobci.

Radio-Electronics 2/63

* * *

Níže uvádíme seznam polských radioamatérů, kteří chtějí vyměňovat polský měsíčník „Radioamatör i Krótkofalowiec“ za Amatérské rádio. Zájemci nechť zašlou nabídky do red. AR.

Zbigniew Fabiś, Katowice-Szopienice III, ul. Małachowskiego 8

Jerzy Piskulak, Bytom 1, ul. Oświecimska 31

Roman Strajbel, Poznań, ul. Kościuszki 57

Eugeniusz Wiciński, pow. Slubice, p-ta Cybinka, ul. Krośnieńska 91

Jerzy Nawrocki, Boguszów, ul. Kamieniogórska 42, pow. Wałbrzych

Mikołaj Przyklenk, pow. Wołów, p-ta Pełczyn, Galina 18

Tadeusz Górecki, Stalowa Wola-Plawo 262, woj. Rzeszowski

Feliks Czajkowski, Słupsk, ul. Lelewela 46 m 1

Czesław Wojtyła, Trzebinia, ul. Komuny Partyjowej 1

Stefan Rzepus, pow. Bielsko-Biala, Mazańcowice 83

Toasz Śliwa, Bydgoszcz 18, ul. Sanatoryjna 14

Wojciech Bezciorowicz, Warszawa, ul. Wilcza 26 m 31

Ryszard Kosacki, Białystok 6-37

Stefan Kolecki, Warszawa - Sejm, ul. Górnogóralska 10 m 17

Ryszard Handke, PO Box 10, Jarocin - P, SP3AJZ

Edward Walda, Miechów, Jagiellońska 10

Waldemar Pogorzelski, Łomża, Pl. Kościuszki 3

Bronisław Chowniec, Bukowina Tatrzańska 119

Zbigniew Odrobnia, Swarzędz k. Poznania, Nowowiejska 2

Józef Śliwa, Cieszyń, Nowotki 16

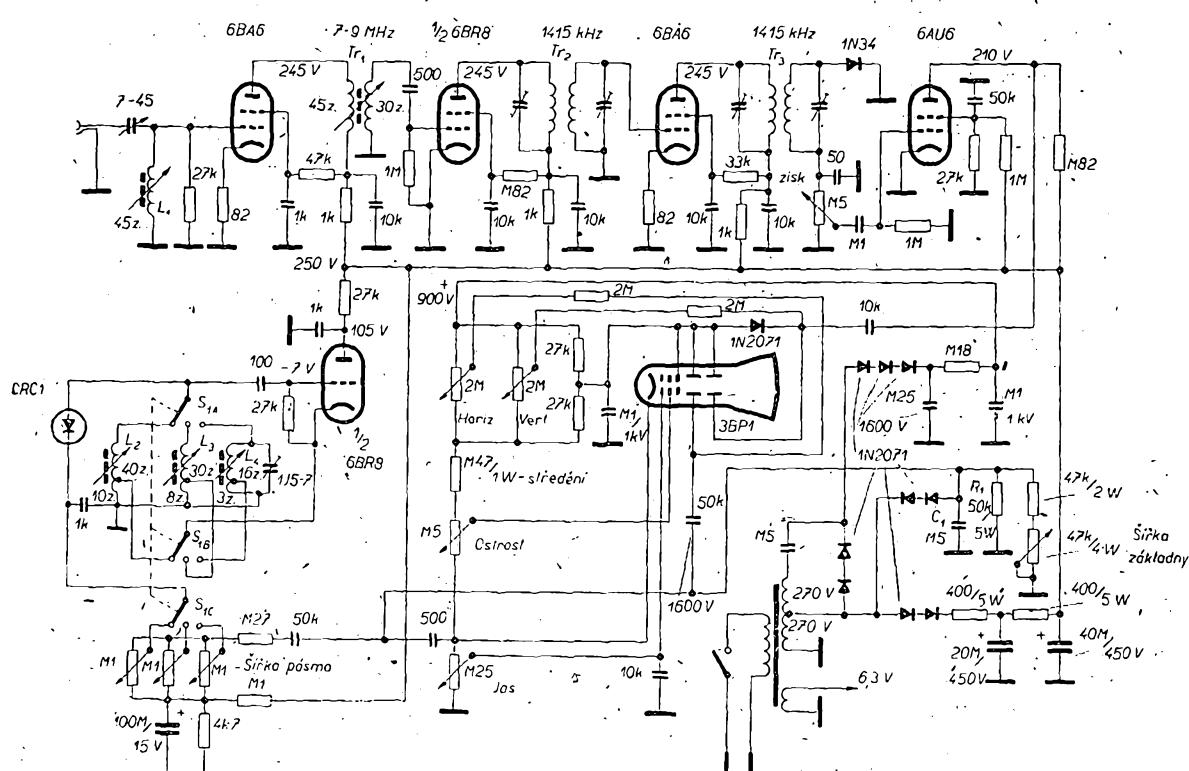
Kazimierz Guńiewski, pow. Rzeszów, p-ta Słocina Matysówka 168

Stanisław Markiewicz, Toruń, ul. Mickiewicza 9-10

Zdzisław Makowski, Bartoszyce, ul. Lenina 37/1, woj. Olsztyn (nabízí i Horyzonty techniki a korespondenci polsky, anglicky či ruský)

Marian Oleksy, Świdwin, ul. 3-goMarca 40/2, woj. Koszalin (dopisování o radioamat., modelářství, filateli, a filumen. Vede radioklub. Koresp. tež rus. nebo něm.)

O dopisování s některým českým nebo slovenským radioamatérem nás žádá mladý německý amatér Hans-Eberhard Rittermann, Döbeln/Sa., PSF 9835 H, NDR. Má zájem o německé překlady zajímavých článků z české a slovenské radiotechnické literatury a výměnu nabízí německou literaturu z oboru tranzistorů a miniaturních součástí.



Tranzistorový přijímač 28 MHz

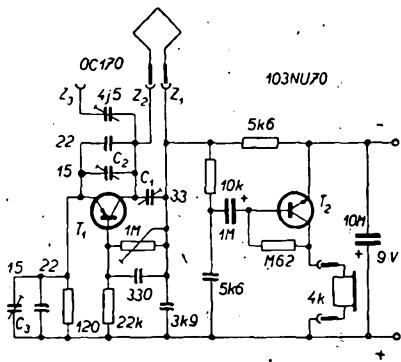
Přijímač byl zkonstruován jako zaměřovací pro hon na lišku v pásmu 28 MHz na krajských přeborech Jihomoravského kraje v Lípě u Gottwaldova, kde se s ním s. Dupáková umístila na 3. místě ze 26 závodníků.

Vstupní část tvoří superreakční detektor, osazený OC170 v zapojení se společnou bází. Přerušovací kmitočet je získán RC členem v bázi. Z kolektorového odporu je odebírána signál pro další stupeň, tranzistor 103NU70, který má v kolektorovém obvodu zapojena přímo vysokohmová sluchátka.

Přijímač je postaven na cuprexititové destičce o rozměrech 60×55 mm metrou plošných spojů. Je samozřejmé, že je možno použít pertinaxu a součásti upěvnit pomocí dutých nýtků. Pouzdro je z bílého plechu sily 0,5 mm o rozměrech $67 \times 137 \times 44$ mm. Jako zdroje je použito dvou plochých baterií. Je možno též použít miniaturní baterie 51D za cenu zkrácené životnosti. Na horní části skřínky jsou umístěny tři zdírky, do kterých se zasunuje rám z měděné trubky o $\varnothing 4$ mm. Cuprexititová destička je připevněna k přední stěně čtyřmi šrouby M3 × 30 s distančními trubičkami. Jako ladící kondenzátor je použit hříškový trimr 30 pF, s kterým se obsáhne pásmo asi 25–29 MHz. Změnou indukčnosti pomocí výmenných cívek je možno přijímač ladit asi od 20 do 100 MHz, je však nutno přizpůsobit kapacitní délci C_2, C_3 . V našem přijímači bylo použito keramických trimrů kaapacitě 15 pF. Pracovní bod a přerušovací kmitočet se nastavuje potenciometrickým trimrem 1 $M\Omega$.

Při uvádění do chodu napájíme přijímač přes miliampérmetr a kontrolujeme proud, který nemá být větší než 5 mA. Avometrem zkонтrolujeme napětí na bázi, kolektoru a emitoru obou tranzistorů (při zapojených sluchátkách). Jsou-li v zapojení použity součástky přesně podle schématu, pak při protáčení trimru 1 $M\Omega$ nasadí oscilace, které se projeví silným šumem. Trimr nastavíme tak, aby oscilace nebyly kritické; dotkneme-li se kolektoru T_1 prstem, musí oscilace po dotyku znovu nasadit.

Při zaměřování nutno přijímač přiblížit co nejvíce k zemi, aby se vyloučil vliv elektrického pole, které jinak znemožnuje přesné určení minima signálu. Nejlépe se zaměřuje, proniká-li do sig-



nálu vysílače slabý šum, čehož i při silném signálu u lišky dosahne částečným odladěním přijímače. Není-li přijímač použit jako zaměřovací, je možno připojit do zdírky Z_3 anténu a místo rámu některou z výmenných cívek. Tyto přijímače mají velmi malé rušivé vyzařování, takže i při malé vzdálenosti mezi sebou se navzájem neruší. Při zkoušce se stanici RF11 neboť možno zjistit zádne rušení již asi na vzdálenost 10 m, zatím co RF11 se navzájem ruší ještě na vzdálenost 150 m.

Data rámu a cívek: rámu o $\varnothing 26$ cm, trubka o $\varnothing 4$ mm; nebo cívka na kostřice 10 mm, 10 záv. drátu 1 mm měď + hedvábí. Citlivost pro prahovou slyšitelnost signálu při hloubce modulace 60 %: 0,5 μ V.

J. Bandouch, P. Šimík

Inž. J. Navrátil k tomuto přijímači připomíná:

1. Citlivost 0,5 μ V se mi zdá příliš dobrá, i když autoři neuvádějí, pro jaký poměr signál : šum. Takový signál je i obtížné měřit, protože parazitní pronikání z běžných signálních generátorů bývá asi této velikosti a tak zde dojde k naměřeným výsledkům lepším než je skutečnost.

2. Trimr C_3 by mohl odpadnout.

3. Nf tranzistor 103NU70 je spřežen teplně stabilizován a při extrémních teplotách může pak dojít k nesprávné činnosti (viz zahřívání zmrzlého přijímače třením rukou v Harrachově).

* * *

V poslední době se v zahraničí používá namísto LC rezonančních obvodů v mezifrekvenčních stupních tranzistorových přijímačů tzv. transfiltrů. Jsou

to rezonátory z piezoelektrické keramiky – polymorfni polarizované titanátu olova a zirkonu. Mají tvar malých terčíků, na jejichž plochy jsou napájeny stříbrné elektrody, případně na jedné straně rozdělené ve dvě soustředná mezíkuří, čímž se dosahuje různé impedance.

Firma Intermetall vyrábí dva druhy: Pod označením TF-01 to jsou dvoupolý, jichž se používají v emitorovém obvodu namísto emitorového blokovacího kondenzátoru. V rezonanci představují sériový odpór $\leq 15 \Omega$.

Pod označením TO-01, TO-02 představují čtyřpolý, zapojovaný jako vazební člen mezi stupně mf zosilovače podobně jako dosavadní LC pásmové filtry. Mají odlišnou vstupní a výstupní impedanci, takže se dá dosahnut približného přizpůsobení mezi tranzistorovými stupni:

| typ | R_{vst} | $R_{výst}$ |
|--------|--------------|---------------|
| TO-01A | 2 $k\Omega$ | 0,3 $k\Omega$ |
| TO-02A | 15 $k\Omega$ | 3 $k\Omega$ |

Poslední písmeno značí rezonanční kmitočet: A – 455 kHz, B – 465 kHz, C – 500 kHz.

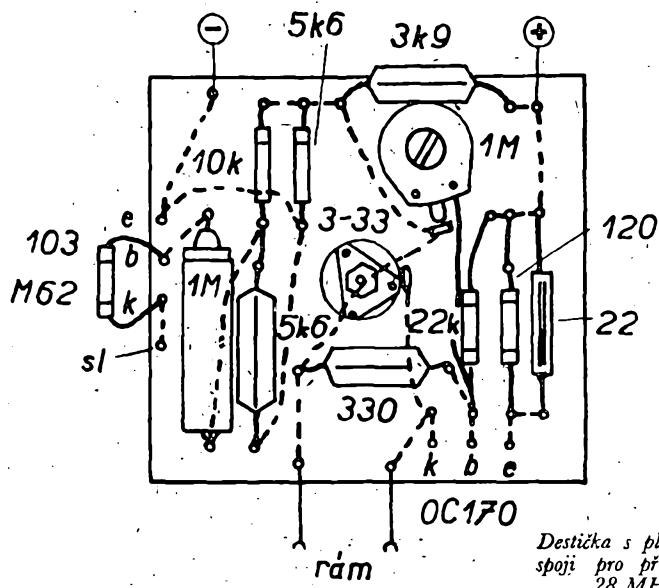
Šířka propouštěného pásmá je

| typ | TO-01A | TO-01B | TO-01C |
|-----|---------------|--------------|----------------|
| kHz | 25 ± 7 | $27,5 \pm 7$ | $27,5 \pm 7,5$ |
| | | | TO-02A |
| | | | TO-02B |
| | | | TO-02C |
| | $11,5 \pm .7$ | $11,6 \pm 7$ | $12,5 \pm 7,5$ |

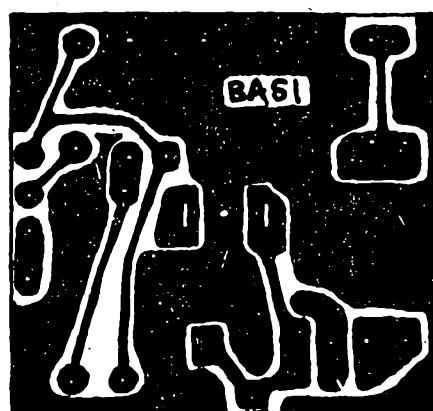
(B = 6 dB)

Šířka propouštěného pásmá se dá upravit řazením do série tak, aby se zachoval převodní poměr (střídavé se spojuje výstupní vodič s výstupním následujícího transfiltru, jeho vstupní se výstupní třetího atd.). Tyto kombinace se dodávají též hotové. Např. šestičlenný filtr TČ-060-04A má střední rez. kmitočet 455 ± 1 kHz, zvlnění plochého maxima menší než 2 dB, šířku (6 dB) 4 kHz, šířku (60 dB) pod 18 kHz, činitel tvaru 4,5. Dají se též sestaví filtry s větší šířkou propouštěného pásmá a strmě klesajícími boky.

Výhodou transfiltru jsou malé rozložení, odolnost vůči atmosférickým vlivům, dlouhodobá stabilita a žádné vyzařování, takže nevyžadují stínění. Během 10 let se zaručuje lepší kmitočtová stabilita než 0,2 %. Jmenovitý rezonanční kmitočet se mezi $-20^\circ C$ a $+60^\circ C$ nemění více než o $\pm 0,1\%$. Nevýhodou jsou vedlejší rezonance. Jsou však dosti vzdáleny, aby se vícenásobný příjem jednoho signálu dal odstranit LC vazbou mezi směsovačem a I. mf stupněm. Selektivitu zlepšují i emitorové



Destička s plošnými spoji pro přijímače 28 MHz



CW: č. 2238 UA9KUH Prokopjevsk (14), č. 2239 UA0LN, Vladivostok (14), č. 2240. UA3KHA, Jaroslav, č. 2241 UBSOD, Sumi (14), č. 2242 UA4PY, Kazaň (14), č. 2243 SP9AFL, Minsk Mazowiecki (14), č. 2244 UT7BL, Kyjev, č. 2245 UA4PZ, Kazaň, č. 2246 UA18AA, Aschabad (14), č. 2247 UA0GM, Chabarovsk (14), č. 2248 UQ2CO, Riga (14), č. 2249 UC2AW, Minsk (14), č. 2250 UR2GZ, Márjamas (14), č. 2251 UW3RY, Tambov (14), č. 2252 UA9WS, Ufa (14) č. 2253 UL7AW Alma-Ata, č. 2254 UA0IJ, Magadan, č. 2255 UP2NR, Kybartal (14), č. 2256 SP8SZ, Lublin (14), č. 2257 UL7KBK, Petropavlovsk, č. 2258 UA9JS, Tjuinej (14), č. 2259 UBSVW, Kirovograd, č. 2260 UA4IX Novokujbyševsk (14), č. 2261 UA3NP Ulis (14), č. 2262 UL7KAA, Alma-Ata (14), č. 2263 UA4KAC, Volsk (14), č. 2264 UA3UJ, Ivanovo- (21), č. 2265 UW9CF, Sverdlovsk (14), č. 2266 UA3KWB, Kaluga (14), č. 2267 UA4PX, Kazaň (14), č. 2268 JA1EM, Nagareyama, Chiba (21), č. 2269 UA9KFC, Min. Vody (14), č. 2270 SM5RI Umen (14), č. 2271 DL8DL, St. Ingbert/Saar (14), č. 2272 UA9MN, Kirov (14), č. 2273 UC2CU, Minsk (14), č. 2274 DJ4IR, Kiel/Wik (21), č. 2275 UI8LB, Buchara, č. 2276 UA9KEC, Perm (14), č. 2277 WA6UHM, Los Angeles (14), č. 2278 SM7AVD, Malmö (14), č. 2279 PJ3AO, St. Nicolas, Aruba, č. 2280 SM3BNV, Östersund (14), č. 2281 UT5EW, Dněpropetrovsk, č. 2282 UC2BI, Minsk (14), č. 2283 UA6FJ, Stavropol, č. 2284 UA6AL, Krasnodar (14), č. 2285 UA6KOD, Taganrog (14,21), č. 2286 UA4AZ, Volgograd (14), č. 2287 UA9FM, Perm, č. 2288 HK7ZT, Bucaramanga (14, 21), č. 2289 DJ2XO, Dortmund (14, 21), č. 2290 UC2KAR, Minsk (14), č. 2291 SM5TA, Stockholm, č. 2292 SM7SE (14), č. 2293 OH2DP, Tapanila (14), č. 2294 DJ2ZX, Bonn (14), č. 2295 DJ2KJ, Bielefeld, č. 2296 WA2EFN, New York, č. 2297 SM3CFK, Stockholm (7), č. 2298 SM5CUP, Uppsala (21) č. 2299 YU1FM, Pančev.

Fone: č. 562 UA3AT/UA0, Blagověščensk (14 SSB), č. 563 UA3AT, Moskva (14 SSB), č. 564 GI3CDF, Pörtadow (3,5, 14, 21, 28), č. 565 IT1CFN, Palermo (14), č. 566 YU6CB/X, Herceg Novi, č. 567 ON4NA, Assebroek/Bruges (21), č. 568 WA4ECY, Pensacola, Fla. (14), č. 569 DJ5BV, Manching, č. 570 5B4FB, Pergamos (21), č. 571 UA6KOD, Taganrog (14, 21), č. 572 DJ2XO, Dortmund č. 573 SM5CUP, Uppsala (14 SSB).

Doplňovací známky k diplomům S6S, všechny CW, obdrželi:
za 14 MHz k č. 1470 OK1KPA a k č. 2193

DJ6BW, za 21 MHz UH8DA k č. 1976, UA3AW k č. 1894, DM2AUO k č. 1431, OK2SN k č. 107, OK1NR k č. 1303 a W2FXA k č. 200. Poslední dva též známky za 7 MHz.



Z. Paulin:

ZÁZRAKY ZVUKU.

(Technický výběr do kapsy) Práce 1962. str. 173, obr. 185, tab. 4, diagr. 4, cena 5,60 Kčs.

Se vrátíci kvalitou gramofonového záznamu, rozšířujícím se používáním magnetofonů a s výhledem na možnosti stereofonního poslechu dostává se do popisu otázka kvalitní reprodukce. Tentoraz, který byl do nedávna výsadou úzké skupiny odborníků nebo amatérů, zabývajících se ní zářením, stává se středem zájmu širší veřejnosti. Kladem uvedené publikace je, že seznámuje čtenáře, zejména začátečníky v tomto oboru, s požadavky věrné reprodukce a dává přehled o mnoha možnostech v oboru zvukové techniky.

Autor rozdělí vykládanou látku do 14 kapitol. V prvních šesti kapitolách se zabývá fyzikálnimi zákonami, základními akustickými veličinami a fyziologickou akustikou, vztahy jejichž znalost je potřebná jak při úvodním výkladu, tak i při eventuální realizaci elektroakustického zařízení. Tyto kapitoly lze doporučit zejména tém čtenářům, kteří se chtějí otázkami zvukové techniky zabývat podrobněji. Pro lepší názornost a pochopení některých vztahů, zejména v rámcích těch čtenářů, kteří se s uvedenou problematikou dosud nesetkali a pro které je především kniha určena, by výhodnější, kdyby se autor úzkoštivě nedrzel při zpracování knihy osvědčených předloh (většina je uvedena v seznamu literatury) známých odborníků v tomto oboru, ale využil jednoduchým způsobem nutné fyzikální základy. V některých částech se autor dostává do podrobnosti a na druhé straně jsou přehlazený nejen dosti důležité vztahy, ale i celé obory. V 7. kapitulo je vysvětlena velmi zážitně (na necelých třech stranách) akustika prostoru, zvuková izolace a hluškové poměry posle-

chových místností. Uvádíme-li, že akustika prostoru je v tomto oboru otázkou zásadní, bylo by správné zmínit se o jejich kritériích dalšího podrobnější. Kapitoly 8.-11 pojednávají výčerpávacími způsobem o elektroakustických měničích, zesilovačích, regulátorech hlasitosti a výstupních transformátořech. Poté, když větší pozornost by si zaslouhuvala i stereofonie, se kterou je čtenář seznámen v kapitole 13. Poslední kapitola je věnována záznamu zvuku. Celkové orientaci v knize, shrnující poměrně rozsáhlý obor, by prospělo rozdělení vykládané látky do 3 až 4 větších částí.

Bohužel po formálně stránce jsou v této publikaci dosity značné chyby. Je to v prvé řadě grafická úprava obrázků. Zapojení a grafy, doplňující výklad, nejsou kresleny jednotně; v převážné většině jsou převzaty z původním tvarem z uváděné literatury. Automatické přejímání některých obrázků vede i k dalším chybám, viz str. 71 až 73 popis obr. 64–66. V grafu je rezonanční kmitočet označován f_r , v popise a ve vzorcích f_r a v vysvětlivkách str. 71 F₀. V diagramu na str. 82 není jednoznačný popis kmitočtu apod. Chyby jsou i v zapojených např. str. 100, obr. 115 nechybí zemniny v obvodu kmitačky, na str. 97 nezohledily hodnoty v textu a v zapojení. Obdobných chyb je v knize více.

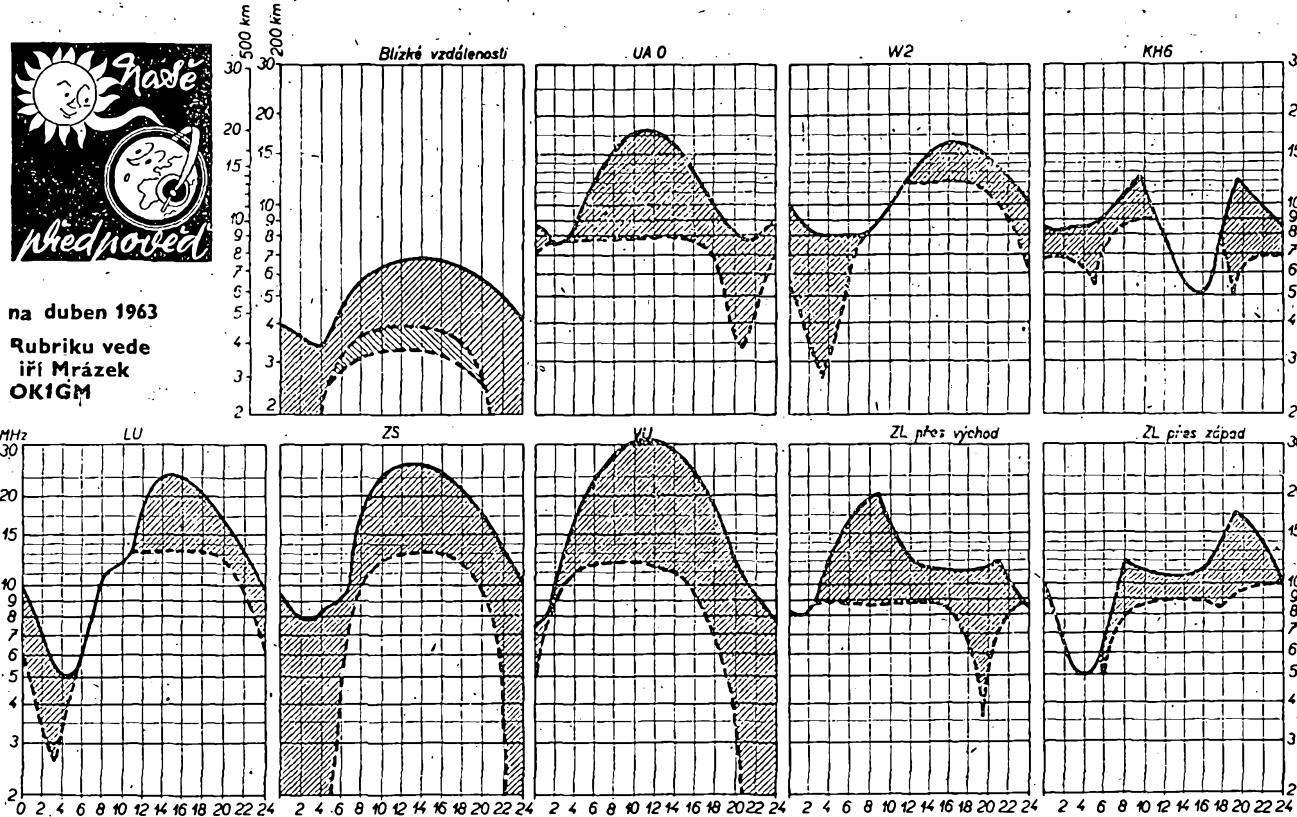
Závěrem lze říci, že je správné a žádoucí rozšířit u nás dosud sporou literaturu v tomto oboru, zejména na pořebu amatérů a zájemců o kvalitní reprodukci. Je třeba se však zamyslet, do jaké míry uvedená práce tyto požadavky splňuje. Nepřesnosti a chyby v některých částech jinak celkem dobré volené tematiky, by mohly působit negativně zejména na čtenáře, kteří nemají dostatečné zkušenosti. Je škoda, že této práci nebylo věnováno více péče.

Inž. Vladimír Hyang

Jak bude příští týden?

Týdenní prognosy počasí pro oblast Čech a Moravy, případně i Slovenska, vysílá OK1NB vždy v neděli nebo v den ekvivalentní neděli při přesunech svátků, v 1130 SEČ na 3,522 MHz telegrafní tempem asi 60–70 znaků za minutu.

Vysílá synoptický vývoj a stručný přehled situace a rámcovou předpověď na následující týden.



Stále se prodlužující den a zkracující se noc způsobují, že nejvyšší použitelné kmitočty pro většinu dálkových směrů jsou v noci obecně vyšší než v březnu; v praxi to znamená dosti dobrou čtyřicítku ve druhé polovině noci a zejména dobrou dvacítiku v podvečer, večer a v první části noci. Na osmdesátku to bude v noci poněkud horší než v minulém měsíci, ovšem i tam se bude možno doučkat zajímavých překvapení, a to dokonce již v podvečer, pokud prorazíme rušením četných evropských amatérských stanic.

V denní době budou podmínky – obecně řečeno –

proti podmínkám březnovým zřetelně horší, i když bude možno v průběhu celého dne slyšet všechny světadíly. Nejvyšší použitelné kmitočty bude již však nižší než tomu bylo doposud, a tak zejména na 28 MHz si uvědomíme, že sluneční činnost opět značně poklesla a že jsou tým tam dobré podmínky, na něž se patříme z let 1956 až 1960. Tehdejší „desítce“ se bude podobat pásmu 21 MHz, na kterém bude možno zejména odpoledne a v podvečer absolvovat všechno to, co v létech kolem slunečního maxima na pásmu 28 MHz.

Mimořádná vrstva E bude stále ještě odpočívá-

í, když ve druhé polovině měsíce nastane obvyklý sezónní vzestup jejího výskytu. V praxi se stále ještě tato vrstva vcelku neuplatní a tak si budeme muset počkat až na květen.

Zato hladina atmosférického rušení začne ve druhé polovině dubna v některých dnech vzrůstat, zejména odpoledne a v podvečer na nižších krátkovlných pásmech, protože nad Evropou se vyskytnou první výraznější bouřková pásmá; prozatím jich však ještě také nebude a tak bude možno využívat poměrně stále ještě relativně dobrých podmínek; uvědomte si však, že v květnu to již bude horší.

