

V TOMTO SEŠITĚ

Náš interview	81
V Tesla Bratislava	82
Svátek jičínských radioamatérů	83
Čtenáři se ptají	84
Jak na to	85
Nové součástky	86
Stavebnice mladého radioamatéra (detectionní stupeň se zpětnou vazbou MAUI, reflexní stupeň MRF1)	87
Fotografovanie obrazovky osciloskopu	88
Měřicí kmitočtu 10 Hz až 100 kHz	90
Užitečný zdroj vysokého napětí	93
Aritmetická jednotka pro demonstraci činnosti číslicového počítací	94
Přepínač TV antén s mikrorelé	103
Panelová konstrukce	104
Osciloskop Heathkit IO-17	107
Zapojení s doutnavkami	109
U berlínských amatérů	112
Návrh špičkového krátkovlnného přijímače (3. pokračování)	113
Soutěže a závody	116
Naše předpověď	117
DX	117
Přečteme si	118
Četli jsme	119
Nezapomeňte, že	119
Inzerce	119

Na str. 99 až 102 jako vyjimková příloha Programovaný kurs radioelektroniky.

AMATÉRSKÉ RADIO

Vydává Vydavatelství časopisů MNO, n. p., Praha 1, Vladislavova 26, telefon 234355-7. Šéfredaktor ing. František Smolík, zástupce Lubomír Březina. Redakční rada: K. Bartoš, ing. J. Čermák, K. Donáti, ing. L. Hloušek, A. Hofhans, Z. Hradík, ing. J. T. Hyar, K. Krbec, ing. A. Lavante, K. Novák, ing. O. Petráček, dr. J. Petránek, M. Procházka, K. Pytner, ing. J. Vacář, J. Ženášek. Redakce Praha 2, Lublaňská 57, telefon 223630. Ročně vyjde 12 čísel. Cena výtisku 4 Kčs, pololetní předplatné 24 Kčs. Rozšířuje PNS, v jednotkách ozbrojených sil VČ MNO, administrace Praha 1, Vladislavova 26. Objednávky přijímá každá pošta i doručovatel. Dohledací pošta Praha 07. Objednávky do zahraničí vytváří PNS, vývoz tisku, Jindřišská 14, Praha 1. Tiskne Polygrafia 1, n. p., Praha. Inzerci přijímá Vydavatelství časopisů MNO, Vladislavova 26, Praha 1, tel. 234355-7, linka 294. Za původnost přispěvků ručí autor. Redakce rukopis vrátí, bude-li vyžádán a bude-li připojena frankována obálka se zpětnou adresou.

Toto číslo vyšlo 7. března 1969.

© Vydavatelství časopisů MNO, Praha

náš Interview

s vedoucím technického odbytu Tesly
Vráble Michalem Vozárikem a pracovníkem
obchodně technických služeb
Graciánem Školudou z téhož závodu
o práci a výrobách Tesla Vráble – jednoho ze závodů Tesla, o němž se toho
v „mezi lidem“ velmi málo.

Iakou tradici má váš závod, co všechno
vyrábí a jaké výrobky připravujete
k uvedení na trh?

Nás podnik začal s elektrotechnickou výrobou v roce 1957. Tenkrát jsme jako podnik patřili pod Teslu Brno. Vyráběly se zde jednoduché zesilovače pro gramofony a začínal se vyvíjet nový program, který je až do dneška nosným programem našeho podniku – rozhlasové ústředny. Výrobu rozhlasových ústředen jsme převzali částečně z Tesly Brno a částečně z Tesly Pardubice. V našem podniku se zastaralé rozhlasové ústředny začaly rekonstruovat; dnes již máme vlastní rozhlasové ústředny, vyvinuté naším závodem. Tyto nové rozhlasové ústředny typu AUA stolového tvaru mají estetický vzhled a co je nejdůležitější, z konstrukčního hlediska jsou moderní koncepcí, velmi dobré technicky zvládnuté.

Naši vývojoví pracovníci neřešili jen rozhlasové ústředny, ale vyvinuli i vkušné a výkonné komerční zesilovače.

Dnes tedy vyrábíme rozhlasové ústředny vlastní konstrukce, komerční zesilovače, jednoúčelové zesilovače, vyučovací stroje a další výrobky.

Mimořádem, vy máte vlastní vývoj?
Kolik procent zaměstnanců je ve vývojovém oddělení?

Ano, máme skutečně vlastní vývoj a i když celkový stav pracovníků vývoje netvoří ani pět procent všech zaměstnanců, musíme říci, že tétoho páru lidí je velmi schopných a výsledky jejich práce jsou pozoruhodné.

Dříve než se dostaneme k náplni vaší nynější práce, dovolte mi ještě jednu otázku. Jak to u vás vypadá s pracovními silami a vůbec se zaměstnaností?

Po této stránce nemáme žádné starosti. Hlási se nám mnoho lidí, kteří by chtěli pracovat v našem závodě. Za stávajících prostorových podmínek však máme problémy s umístěním nových zaměstnanců, takže si je nemůžeme dovolit přijímat, i když bychom je ke splnění stále vzrůstající poptávky po našich výrobcích potřebovali.

Dobrá, to je jistě výhoda do budoucna.
Vrátime se nyní k původnímu tématu – vašim výrobkům. Co se tedy v současné době ve vašem závodě vyrábí?

Naši hlavní výrobou jsou rozhlasové ústředny a jejich příslušenství. Je to především řídicí rozhlasová ústředna AUA 100, 110 a 120, která, pokud obsahuje výkonové zesilovače, představuje úplné rozhlasové zařízení pro nejrozmanitější druhy rozhlasových přenosů a velký počet posluchačů. K rozhlasovým ústřednám lze připojit až šest výkonových stojanů typu AUC. Tyto výkonové stojany mají jeden až čtyři elektronkové zesilovače 75 W. Celkový výkon (AUA+AUC) je 2000 W.

Dalším druhem rozhlasových stolů je hlavní, pobočná a malá rozhlasová



Gracián Školuda, pracovník obchodně techn. služeb.

ústředna. Hlavní rozhlasová ústředna AUA 500 a AUA 501 slouží k ovládání až deseti pobočných rozhlasových ústředen typu AUB. Tato rozhlasová ústředna je vhodná k ozvučení velkých podniků, v nichž jsou samostatné objekty s potřebou vlastního i centrálního programu. Ústředny jsou vybaveny čtyřichlostním gramofonem, magnetofonem, tranzistorovým rozhlasovým přijímačem a dynamickým mikrofonem. Pobočné rozhlasové ústředny AUB 100, 110 a 120 mají přibližně stejné vybavení, navíc však mají jednotku, která umožňuje ovládat tuhú ústřednu z centrální ústředny. Konečně malá rozhlasová ústředna AUR 110 a 120 je úplné rozhlasové zařízení pro místní a pouliční rozhlas, školy apod., kde stačí výkon 75, popř. 150 W.

K tému převážně investičním celkům patří i doplňky, jako je zapínací a signalační zařízení, skříňka dálkového ovládání AYU 100 a 101. Kromě uvedených výrobků patří do této skupiny přístrojů i výkonový stojan 2 x 250 W typu ADC 320, který umožňuje přenos rozhlasového programu z modulační linky k reprodukčnímu zařízení rozhlasu po drátě. Do této skupiny zařízení patří i tzv. malé řídicí pracoviště, které umožňuje spolu s výkonovým stojanem ADC 320 ozvučit malé obce – vysílat program státního rozhlasu účastníkům rozhlasu po drátě a místní program do místního rozhlasu.

Při prohlídce závodu jsme zjistili, že váš podnik vyrábí také vyučovací stroj. Můžete nám o něm něco povědět?

Náš vyučovací stroj Repex 1 je určen jako zkoušecí a opakovací stroj pro lineární program k individuální výuce. Lze s ním žádat zkoušet, dvojím způsobem s ním opakovat látku, nebo také řešit algoritmy, tj. určovat správný postup. Programy pro tento stroj mohou být zpracovány ve formě učebnice nebo na listech papíru formátu A4. Ve druhém případě lze list položit na přední plochu stroje, kde lze otázky pohodlně číst a postupně na ně odpovídat. Použije-li se stroj jako opakovací, je možné volit lineární program Skonnerova nebo Prosseyova typu. V prvním případě zaznamenává počítadlo chybou odpověď, ve druhém případě všechny odpovědi. Signalační zařízení pak umožní zjistit, které otázky byly zodpovězeny správně a které špatně. Třímístný kód a dvě řady tlačítek vylučují prakticky možnost uhádnout odpověď bez řešení.

Naše čtenáře však bude asi nejvíce zajímat vás další výrobní program, něž zasilovače. Jaké výrobky z tohoto oboru jsou na trhu?

Z jednoúčelových, pro vás méně zajímavých zasilovačů je to tranzistorový zasilovač 10 W určený pro hromadné dopravní prostředky a zasilovač AKZ 131 pro promítací zařízení typu Meo-club 16. Z elektronkových zasilovačů je zajímavý zasilovač Mono 50 s hudebním výkonem 50 W. Lze jej připojit k reproduktórovým systémům nebo soupravám, které však musí být přizpůsobeny pro rozvod 100 V. Zasilovač se prodává za 2 200 Kčs. Z tranzistorových zasilovačů je běžně v prodeji zasilovač Music 15, který je přizpůsoben pro připojení běžných zdrojů nf signálů a elektronických hudebních nástrojů. Zasilovač je přenosný, váží 5,5 kg a má hudební výkon 15 W. Stojí 1 750 Kčs, kufrík 160 Kčs. Výstupní impedance je 4 Ω. Jako reproduktorská souprava je vhodný typ ARS 732.

Ve druhém čtvrtletí přijde na trh Hi-Fi zasilovač Music 30 stereo, který by měl uspokojit i nejnáročnějšího posluchače reprodukované hudby. Jeho cena bude asi 3 200 Kčs. Má hudební výkon 2 × 15 W, kmitočtovou charakteristiku 30 až 20 000 Hz, —1 dB. Kromě jiného má zasilovač vestavěný síťový rozvod pro napájení přídavných zařízení (např. gramofonu), vstup pro krystalovou i magnetickou přenosku atd.

Do výroby se připravuje i komerční nf zasilovač s výkonem 100 W (hudební výkon 130 W). Zasilovač je určen především pro hudební soubory, neboť umožňuje směšovat signály z pěti mikrofonů nebo tří mikrofonů a dvou elektrických kytar. Zasilovač má smíšené osazení, napěťové zasilovače jsou tranzis-

torové, koncový zasilovač elektronkový (4 × EL34). Zasilovač má výstup pro dozvukové zařízení a možnost regulace každého ze vstupů; vybuzení se kontroluje elektronkovým indikátorem. Výstup zasilovače je přizpůsoben jedná pro linku 100 V, jednak pro 8 a 15 Ω. Všechny ovládací prvky jsou na předním panelu. Cena se bude pohybovat asi mezi 5 000 až 6 000 Kčs.

To je jistě zajímavá zpráva především pro naše beatové a jiné hudební skupiny. Kdy předpokládáte, že by zasilovač mohl přijít na trh?

Rozhodně ne dřívě než začátkem příštího roku, neboť máme potíže se subdodavateli.

Co ještě zbyvá z vašeho výrobního programu?

Závěrem se dostáváme k naší drobné výrobě, do níž patří regulátor hlasitosti, profilový regulátor útlumu pro směšované zařízení (před časem jsme vypsalí subkripcí na tato zařízení, pozn. red.), deseti-pólová nožová vidlice a zásuvka, miniaturní přepínače, řady APM a typizované řadiče 3AN558. Tyto výrobky jsou známé, proto není třeba se o nich podrobně zmínkovat.

A výhled do budoucnosti?

Počítáme s tím, že si ponecháme všechny čtyři hlavní druhy výrobků – rozhlasové ústředny, komerční zasilovače, vyučovací techniku a konstrukční prvky. Pro konstrukční prvky se vyvářila do konce nová vývojová skupina, která řeší některé nové druhy přepínačů. Protože požadavky exportu i domácích odběratelů stále překračují možnosti, které jako výrobní závod máme, rádi bychom nás závod rozšířili, neboť naše výroba je perspektivní. Zda se nám naše přání splní, to ukáže budoucnost.

slova smyslu (tu a tam prodávané zahraniční zboží nemůže být v žádném případě považováno za konkurenční našich výrobků, neboť je obvykle cenově tak znevýhodněno, že se ztrácí první předpoklad konkurence – přibližně stejná jakost – přibližně stejná cena), chceme našimi testy suplovat tuto konkurenční, aby spotřebitel nebyl zcela odskočen jen na informace obchodu, které z pochopitelných důvodů nejsou objektivní. Naše testy jsou tzv. spotřebitelské testy; je v nich kromě přesných měření elektrických parametrů zahrnuto i hodnocení z hlediska obsluhy, oprav atd. Lze samozřejmě namítat, že tím se test stává výrazem subjektivních názorů hodnotitele, tomu se však nelze vyhnout u žádného komplexního způsobu testování. V našem případě se snášíme subjektivitu testu zmírnit tím, že přijímací akonec hodnotí nezávisle na sobě několik lidí a výsledné hodnocení je do jisté míry aritmetickým průměrem názorů všech hodnotitelů.

Konečně – k měřením a přímým výsledkům testů není ze strany výrobce totík připomínek (nebo ne tak závažných), jak k různým úvahám a výtkám, které do jisté míry s testem nesouvisí.

Je třeba objektivně přiznat, že např. výtky, že si konstruktér Tesly Bratislava nevšímá nových součástek, nových zapojení a nových materiálů nebyly oprávněné. Týká se to především nových typů tranzistorů, integrovaných obvodů, elektromechanických filtrů i zapojení nf zasilovačů bez transformátorů. Na vlastní oči jsme se přesvědčili, že konstruktér Tesly mají připraveny nf zasilovače bez transformátorů s výkonem 200 mW, 500 mW, 750 mW a 3,5 W. Budoù jimi osazeny přijímače, které přijdou v nejbližší době na trh. Zabývali se také použitím elektromechanických filtrů (WK 85001), přičemž se zjistilo, že naše elektromechanické filtry (WK 85001) nemají nevhodnější vlastnosti, neboť při výměně dvou pásmových propustí za elektromechanický filtr nemá přijímač původní vlastnosti. Zároveň jen jedně pásmové propusti elektromechanickým filtrem (druhá propust v mf zasilovači zůstává) dává sice dobré výsledky, avšak vzhledem k tomu, že elektromechanický filtr je dražší než klasická pásmová propust, není taková kombinace ekonomicky výhodná. Touto úpravou se na kvalitě nic neziská, přijímač jen vyjde dražší. Lze tedy říci, že jeden elektromechanický filtr čs. výroby je při použití v mf zasilovači srovnatelný s dobrou pásmovou propustí klasického provedení. Stejně je to i s použitím integrovaných obvodů – měření prokázala, že nf zasilovače se současnými integrovanými obvody mají větší šum než stejně nf zasilovače s jednotlivými tranzistory; jejich používání by bylo z tohoto hlediska samoučelné, i když by přineslo jiné výhody – úsporu místa atd., což však pro spotřebitele nemá žádný význam.

O možnostech náhrady tranzistorů 0C170 modernějším typem jsme se doveděli, že již dle než čtyři roky probíhá jednání s Teslou Rožnov, dosud však jednak z ekonomických, jednak i z jiných důvodů bez výsledku.

To jsou některé informace, které jsme v Bratislavě získali. Podrobne jsme ho všemi samozřejmě i o dalších výrobcích, o povrchové úpravě, součástkové základně atd. Získané poznatky nám umožňují prohlížit, že žádný z finálních výrobců to dnes nemá lehké – ani to však nemůže být omluva. Je sice smutné, musí-li si továrna, chce-li vyrábět např.

V TESLE BRATISLAVA

Před časem přišel do redakce, jako reakce na naše testy přijímačů Big-Beat a Dolly dopis kolektivu vývojové konstrukce Tesly Bratislava, v němž se pracovníci tohoto kolektivu ohrazovali proti některým tvrzením, která byla v obou testech uváděna. Nesouhlasili ani s naším hodnocením přijímačů a uváděli, že zámerně zanedbáváme některé parametry, které jsou právě u našich přijímačů ve srovnání se zahraničními velkou předností, např. šířku pásmá přes celý přijímač. Uváděli také, že architektonický návrh přijímače byl schválen výtvárníky, přičemž povrchová úprava odpovídá nejen ceně, ale i dostupnosti materiálů určených pro povrchové úpravy. K našemu poznámkovi o nevhodnosti blokové konstrukce namítali, že jednak je celkové rozložení dílu věci podniku, jednak že právě díky tomuto rozložení lze přijímač rychle a levně upravit podle požadavků zahraničních zájemců, což mimo jiné umožnilo, že přes 100 000 přijímačů bylo vyvezeno do zahraničí (do kapitalistických států).

Dále dopis pokračuje (doslova): „Po zájrném čítači se nemůže ubránit dojmu, jenž je cítit z celého článku, že hodnocení je příliš zaujaté a tendenční a výtvar se především otázka, jaký cíl se jím sleduje? Je pravda, že zákazník má za svoje peníze dostat zboží jakostní, vždyť i pracovníci Tesly jsou zákazníky a zádají totéž. . . Je však velmi jednoduché neobjektivně hodnotit a odsoudit finalisty. Komplikované vztahy mezi dodavateli zatím nevyřešila ani nová soustava řízení a není to ani v moci finalisty, jenž je posledním článkem výrobního cyklu . . .“

V testu přijímače Big-Beat i Dolly je mnoho uzávěrů, které nasvědčují, že pisatel nebyl správně informován. Chtěli bychom ho pozvat k nám do závodu a seznámit detailně jak s technickými parametry uvedených přijímačů, tak

i s důvody, které vedly konstruktéry k použití stávající součástkové základny.“

V závěru dopisu je vyjádřeno přesvědčení, že redakce má zájem na tom, aby čtenáři AR byli objektivně informováni o problémech výroby rozhlasových přijímačů a přijme proto pozvání k návštěvě závodu.

Byla tedy naší povinností pozvání přijmout – především proto, že hodnocení obou přijímačů (a konečně i přijímače Mambo) nedopadlo pro výrobce právě nejlépe. Také však proto, že nás skutečně zajímalo, jak vypadá situace kolem vývoje i výroby přijímačů.

Naše návštěva byla velmi prospěšná, především proto, že jsme (snad) dokázali, že našimi testy nesledujeme nic jiného než snahu, aby spotřebitel byl donokle informován o výrobku, který si kupuje, i o tom, jak vypadá srovnání našich výrobků se zahraničními. U nás, kde neexistuje konkurence v pravém

ladící dil VKV, vyvinout a zhотовit i ladící kondenzátor, spotřebitele to však nezajímá. Ten právem žádá, aby výrobek, který si kupuje, odpovídal jakosti ceně a cenou jakosti.

V souvislosti s technickými údaji uvedenými v minulých testech přijímačů se vyskytla především námítka, že přijímač Dolly má podstatně lepší citlivost na VKV, než bylo uvedeno v našem testu. Na základě výsledků měření VÚST a našich nových měření na několika přijímačích musíme opravit původní údaj – Dolly má citlivost na rozsahu VKV průměrně kolem $6 \mu\text{V}$. Trváme však na tom, že námi zcela náhodně vybraný přijímač, jehož parametry byly uvedeny v testu, měl citlivost přesně takovou, jak je v testu uvedeno. Jde-li o náhodu (vadný tranzistor nebo jiná závada), nelze dnes rozhodnout a není to podstatné.

K měření citlivosti ještě jednu poznámku. Naše přijímače musí parametry odpovídat normě ČSN 36 7303, která předpisuje i např. šířku pásmá přenášeného celým přijímačem. Kolem tohoto parametru (naši normou vyža-

dované hodnoty většina zahraničních přijímačů nedosahuje) bylo již mnoho diskusí, dokonce se v současné době reviduje norma, neboť je zřejmé, že při užším přenášeném pásmu se dá získat stejnými prostředky lepší citlivost. Podle našeho názoru je požadavek naší normy přehnaný především u malých přijímačů, neboť výsledný efekt – reprodukce – stejně vzhledem k vlastnostem reproduktoru neodpovídá šířce přenášeného pásmu (viz doplněk testu přijímače Dolly, AR 1/69). Proto také tento parametr neuvádíme v našich testech:

Považovali jsme za správné, aby toto všechno naši čtenáři, kteří testy sledují, věděli. Domníváme se, že naše schůzka se zástupci Tesly Bratislava byla oboustranně prospěšná – my máme možnost objektivně informovat čtenáře o stavu vývoje nových přijímačů a zástupci Tesly Bratislava se měli možnost přesvědčit, že nám jde vlastně o společnou věc – o jakost výrobků tohoto oboru elektroniky, v němž máme dlouholetou tradici.

-011-

Svátek jičínských radioamatérů

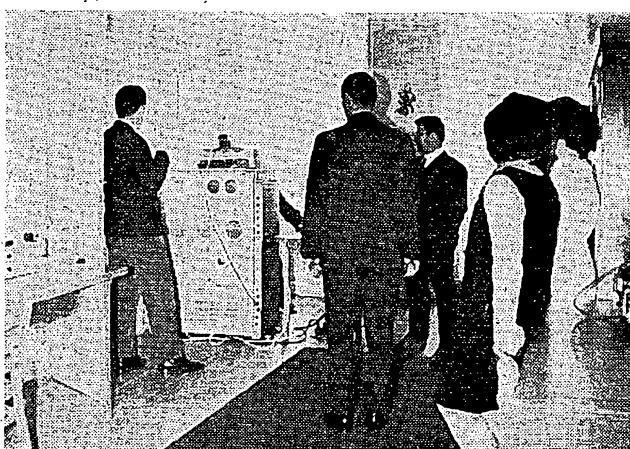
Byl to opravdu svátek, když se koncem října sešli jičínskí radioamatéři, jejich rodinní příslušníci a pozvaní hosté na malé slavnosti při otevření nově zřízeného radioklubu. Po téměř roční usilovně brigádníké práci skupiny nadšenců, kterou neodradily ani obtíže při obstarávání stavebního materiálu, ani nepochopení ze strany některých funkcionářů, podařilo se vytvořit z bývalého hotelu „U Němců“ důstojné radioamatérské středisko, které bylo rádu let jen jejich snem. Tím skončila několikaletá bludná pouť jičínských radioamatérů po sklepech, podkrovích a prádelnách, jejichž společným znakem byla tma, vlhko a zima. Dobudováním nového radio klubu byly v našem okresním městě vytvořeny jedny z nejlepších podmínek pro radioamatérskou cinnost nejen ve Východočeském kraji, ale možná i v celé republice.

Při hodnocení podílu a zásluh nelze pominout morální podporu i účinnou pomoc, kterou při jednáních poskytl jičínským radioamatérům OV KSC Jičín a zejména soudruh Kulhánek, dále i ONV a OV Svazarmu. Nelze přejít mlčením ani organizátorskou a řídící činnost i obětavou brigádníkou práci Luby Honzák a mnoha dalších. Vždyť více než tisíc odpracovaných brigádnických hodin poměrně malého kolektivu radioamatérů, to je pěkný příspěvek ke společnému dílu.

Nový radioklub má sloužit především mladým zájemcům o amatérské vysílání, radiotechniku a radioamatérský sport. Tomu bude sloužit učebna pro výcvik radiových operátorů i pro přípravu mladých radiotechniků. V novém radioklubu je vysílací středisko kolektivní stanice OKIKPJ, která není v radio-

amatérském světě neznámá a má z minulých let dobrou tradici. Tuto dobrou tradici chce v nejbližší době obnovit. Základní zařízení vysílací stanice je připraveno a na dalším se pracuje. Klub má i dobře vybavený kabinet pro elektrotechnická měření. Jsou v něm měřicí přístroje v hodnotě 80 tisíc Kčs. V současné době se dokončuje úprava radio-

A jaký je program a cíl radioklubu? Především chce v kroužcích vychovávat mladé radioamatéry z Jičína a nejbližšího okolí, připravovat je ke zkouškám radiových operátorů i radiových techniků. Dále chce pořádat kurzy radiových techniků pro dospělé podle jejich zájmu a zaměření. Chce obnovit činnost na úseku instrukčně metodické pomoci vedoucím radiokroužků na školách a v základních organizacích Svazarmu.



Ze slavnostního otevření nového radio klubu v Jičíně

Aby jičínstí radioamatéři mohli tyto plány splnit, potřebují však rozšířit své řady o ty zájemce o radioamatérskou činnost, kteří dosud stojí stranou a stavějí svá zařízení doma, jak se říká „na koleně“. Proto OKIKPJ volá všechny zájemce o radioamatérské vysílání i radioamatérské, kteří z řad mladých i těch dřívějšených, aby se přišli podívat do nového klubu. Rádi každého přijmou mezi sebe; poradí i pomohou. Blížší informace může každý zájemce získat na OV Svazarmu. K. Urbánek,

In memoriam OK1VFT



26. prosince 1968 odešel z řad našich radioamatérů Miloslav Folprecht, OK1VFT. Jeho jméno znají zvláště amatéři ze severních Čech, kde byl dlouhá léta předsedou Severočeské krajské sekce radia a po jejím zrušení předsedou Okresní sekce radia v Ústí n. L. V poslední době byl také vedoucím Radioklubu mladých v Předlicích.

Byl členem Svazarmu od jeho založení, ale přestože velmi rád pracoval na pásmech, jeho organizační činnost nejen v radioamatérské organizaci, ale i v KSC a společenských organizacích mu pro tuto zálibu mnoho času neponechávala. Několikrát se také zúčastnil Polního dne a vždy se dobré umístil.

Pro svou zálibu získal i své dva syny, OK1VHF a OK1AJD, i mnoho dalších z řad mládeže, jejichž výchově se větavě věnoval.

Jeho značení již nikdy neuslyšíme, ale mnoho amatérů si na něho ještě často vzpomene.

* * *

Naši radioamatérskou rodinu opustil navždy



František Jestřáb,

operátor kolejní stanice OKIKIR. Zemřel tragickou smrtí 3. ledna 1969, aniž se dočkal svého vytouženého cíle, přidělení vlastní volací značky. Byl dobrým a obětavým kamarádem, nadšeným radioamatérem. Pracoval již mnoho let v kolejním radiodálenském provozu. Odešel ve věku 40 let, neočekávaně a tragicky. Všichni, kdo jste ho znali, venujte mu svoji vzpomínu.



20. ledna se dožil 70 let jeden z nejstarších čs. radioamatérů-vysílačů Praha-vorl Metyčka, OK1AB. Při této přiležitosti mu udělil ÚV Svazarmu zlatý odznak Za občákovou práci. P. Metyčka převzal odznak z rukou předsedy ÚV Svazarmu ing. Jar. Škubala. Jemu i přitomným novinářům vyprávěl pak s nevšedním elánem o svých začátcích, mnohaleté praxi i o svých názozech, jak bylo v budoucnu třeba získávat a vychovávat především mladé lidi v zálibě, která se jim pak často stane životním cílem. Z besedy tak vzešla řada podnětných návrhů. Přítom mi napadlo, jaká je to škoda, že dlouholetých zkušeností našich ve světě známých amatérů nedokážeme u nás využít.

-asf

Čtenář se ptájí...

Kde lze koupit integrované obvody MAA a MBA a kolik stojí? Jak mají údaje cívky čs. tranzistorového přijímače Big-Beat? (Mozolík P., Bratislava).

Integrované obvody fády MAA lze koupit v prodejně Radioamatérů v Žitné ul. v Praze a podle typu stojí 60 až 80 Kčs. Jsou k dostání i v prodejně Tesly v Martinské ul. v Praze. Podstatně levněji jsou v prodejně druhojakostních výrobků Tesly Rožnov v Rožnově pod Radl. Obvody fády v prodeji zatím nejsou.

Udaje cívky přijímače Big-Beat můžeme uvést jen tak, jak jsou uvedeny v servisní dokumentaci, t. j. počty závitů a objednací číslo (popř. objednací číslo kostičky); jiné údaje k dispozici nemáme. Cívka v kolektoru T_1 (VKV díl) má 7,5 závitů na tělešku 4PA26017 s jádrem $M 4 \times 0,5 \times 8$ mm, obj. č. 1PK60003, neutralizační cívka v emitoru T_2 má 12 z, obj. č. 1PK60001, oscilátor pro VKV má stejnou kostičku jako cívka v kolektoru T_1 , jádro je typu WA 4365/5 a má 4,75 z, obj. číslo 1PK60002. MF1 pro VKV má obj. č. 1PK5106, spol. mř transformátory mají postupně odpředu obj. č. 1PK85462 (2x), MF3 pro AM 1PK85466, poměrový detektor 1PK85463. Oscilátorová cívka SV 1PK85467, KV 1PK58623, DV 1PK85473. Zapojení vývodu a podobné údaje o ostatních součástech jsou v servisním návodu, který lze objednat i na dobirku na adresu Tesla - dokumentace, Sokolovská 144, Praha 8.

Jakým tranzistorem lze nahradit tranzistor OC26? (Kováč J., Štúrová).

Tranzistor OC26 lze nahradit tranzistorem 3NU73 nebo 4NU73.

Kde bych mohl získat seznam dostupné literatury pro televizní a rozhlasové opraváře a kdo by mi tyto knihy mohl zaslát na dobirku? (Zákravský M., Vendryň-Zadší).

Knih s touto tematikou vyšlo již několik. Přesný přehled o tom, které z nich jsou ještě na trhu, má jen vydavatel, tj. SNTL, Praha 1, Spálená 51. Na této adrese je také možné objednat knihy na dobirku.

Jak upravit běžné tranzistorové přijímače s rozsahem SV na jiné rozsahy? Lze k této úpravě použít i některé ze součástek, které jsou na trhu (z starších přijímačů)? (Meško D., Dolní Kubín, Pančochá J., Luhacovice, Tinčka S., Strání).

Odpověď na tento dotaz jsme uveřejnili v minulém čísle AR - přesto stále přicházejí dotazy na tento námět. Opakujeme tedy znovu: v AR 2/69 je jako první odpověď v rubrice Čtenáři se ptají uveden způsob, jak postupovat při úpravách přijímačů pro příjem dalších vlnových pásem. K této úpravě se samozřejmě dají použít i různé výrodejní součástky; nejvíce problémům bude patrně vhodný miniaturní přepínač, popř. dostatek mistra, které při některých úpravách potrebujeme. Kromě toho je úprava vzdycí otázkou experimentování a vyžaduje (především pro KV) i dobré vybavení měřicími přístroji (v signální generátor, popř. měřicí indukčností atd.).

Z jakých prvků se skládá integrovaný obvod a jaké změny jsou nutné při použití jiných reproduktorů (8Ω , 25Ω) než jaký je uveden v článku o tranzistorovém zesilovači s integrovaným obvodem MAA125 v AR 12/68? (Brzobohatý V., Pohořelice).

Integrovaný obvod MAA se skládá z trojice křemíkových tranzistorů; jeho schéma i některé vlastnosti a příklady použití jsou podrobne v AR 1/68. Při použití reproduktoru s jinou impedancí, než jaká je v článku uvedena, se poněkud změní výkon konkrétně v napětí i stav izolace, odporníků atd.

V AR 8/68 byl uveřejněn článek o televizním příjmu IV. a V. pásmu, který mne však svou obecností velmi zklamal. Nemůžete uveřejnit přesné stavební návody na zařízení, které by příjem na televizní TV pásmach umožňovala? Nechte o nějaké dostupné literatuře, v níž jsou takové návody? (Kyselák B., Ivanovice).

Jsme si vědomi toho, že bylo třeba uveřejnit návod na konstrukci zařízení pro příjem IV. a V. TV pásmu. Technika zařízení pro tyto velmi krátké vlny je však zcela odlišná od běžně používané techniky; je podstatně obtížnější uvést zařízení do chodu, protože nejen amatér, ale často ani profesionál nemají k dispozici potřebné měřicí přístroje atd. Přesto jsme požádali několik našich spolupracovníků o zhodnotení některých zařízení, která by vlastnostmi i provedením byla vhodná k uveřejnění. AR. Jakmile budou zařízení dohotovena a vyzkoušena, návod ke stavbě uveřejníme. Kromě toho je této problematice věnováno 1. číslo Radiového konstruktéra z roku 1967.

Jaké náhrady mají sovětské elektronky 6N1P, 6N3P, 6Z1P, 8C11P, 6C10P, 6K4P? (Nogol J., Třinec).

Některé z této elektroniky lze nahradit bez úpravy - jsou to: 6N3P - 6CC42, 6Z1P - 6F32, 6C1P - 1Y32T, 6K4P - 6F31; u elektronek 6N1P (EC82) a 6C10P (YE83) je při výměně třeba změnit zapojení patice.

Kde bych mohl schnat pásky do magnetofonu Tesla B4 a párované tranzistory OC70 nebo OC71? Čím lze nahradit tranzistor P6B? (Kröbl J., Zálesná II.).

Pro magnetofon Tesla B4 jsou vhodné západoněmecké pásky Agfa PE41 nebo některý z řady pásků BASF. Oba druhy jsou rovnocenné a oba se čas od času objevují v malém množství v prodeji. Pokud víme, párované tranzistory řady OC se neprodávají; u odborných prodejnách (např. v Praze v Žitné ul.) však mají k dispozici měřicí tranzistorů a na právní zákazníkům tranzistory vyberou.

Tranzistor P6B přímou nahradu nemá, jako přiblížná nahrada posluží kdykoli p-n-p typ n tranzistor s kolektorovou závitou min. 150 mW.

Kde lze získat pájku s nízkým bodem tání, jaká se používá k pájení tepelných pojistik, chlorid železitý k leptání plošných spojů a srovnávací tabulkou našich a sovětských elektronek? (Egyed A., Horne Hámre).

Je nám líto, ale ani pájka, ani srovnávací tabulku elektronek nejsou k dostání. Některé náhrady elektronek lze najít v katalogu elektronék a polovodičů od V. Štríže, který vychází před několika lety v SNTL. Chlorid železitý lze občas zakoupit v prodejnách Foto-kino. Organizace mohou tuži chemikálii objednat u n. p. Labora nebo Grafotechna.

* * *

Prosíme čtenáře, aby si laskavě doplnili v obr. 18 článku Elektronické zapalování (AR 12/68) kapacitu kondenzátoru C_1 . Kapacita je 1 000 pF, kondenzátor je na 160 V.

* * *

Protože jsme v poslední době dostali mnoho dopisů ohledně služeb, které poskytuje dokumentační středisko Tesly, poslali jsme je k vyjádření.

jeho vedoucímu Jar. Kocourkovi. Z jeho odpovědi využijeme:

„...Při této příležitosti chceme uvést, že problematiku technické dokumentace se začal zabývat až koncem října m. r. a moji snahu bude, aby se všechny techniky i radioamatéry byly navázány nejdříve v květnu. Kontakt a poskytování technické informace aby byly čerstvé a dokonalé.

V současné době se všichni moji spolupracovníci snaží vydírat tisíce objednávek, dotazů a připomínek, které nám v důsledku inzerce došly. Jde o značnou práci a přiznáním otevřeně, že nikdo takový zájem neoceněl. Je pochopitelné, že některí zákazníci jsou již netrpěliví protože jsme necheli zaslat negativní odpověď, ale snažili jsme se získat opakování nežádanějších titulů, což se nám ve všech případech nepodařilo. Mnohé vydalo až v průběhu roku 1969. Tuto situaci ovlivňuje kapacita tiskáren, jakož i nedostatek kvalitního papíru.“

Dostali jsme také upozornění z Metry Blansko, že jsme v AR 10/68 uvedli nesprávné údaje jejich výrobku, kapacitního ohmmetu M20. Správné údaje jsou: maximální a minimální měřený odpór - 5 Q až 5 MΩ, rozsah měření kapacit - 0 až 15 000 μF, obouje ve čtyřech rozsazích. Navíc lze přistrojení měřit i napětí 0 až 15 V. Zdrojem proudu jsou 2 články Bateria 5081. Cítilost přístroje lze měnit v malých mezech knoflíkem na boku skřínky; lze jím nastavit ohmmetr na nulu v rozsahu napětí zdroje 2,5 až 3, V. Třída přesnosti je 2,5 % délký stupnice. Přístroj slouží především pro rychlé informativní měření; lze jím měřit i stav izolace, odpory zkratu na vedených apod.

* * *

K dotazu Štefana Gergelyho z Košic

Sovětské tranzistory II422 a II423 jsou germaniové vysokofrekvenční p-n-p typy pro zesilovače VKV, oscilátory a směšovače. Mají zesilovací činitel 30 až 100 při napětí kolektoru 5 V, proudu emitoru 5 mA a kmitočtu signálu 50 až 1 000 Hz. Závěrný proud kolektoru je max. 5 μA při napětí kolektorbaze 5 V. Výstupní vodivost je max. 5 μS (ve stejném pracovním bodě jako zesilovací činitel). Kapacita kolektoru je max. 10 pF při napětí 5 V a kmitočtu 5 MHz. Navzájem se odlišují mezním kmitočtem a zpětnovazební časovou konstantou takto: II422 má mezní kmitočet min. 60 MHz, časovou konstantu max. 1 000 ns, II423 kmitočet min. 120 MHz, časovou konstantu max. 500 ns (časová konstanta měřena při napětí kolektoru 5 V, proudu emitoru 5 mA a kmitočtu 5 MHz).

Mezní údaje: napětí kolektor-emitor 10 V, proud kolektoru 10 mA, závitový výkon kolektoru 50 mW (při teplotě okolo +25 °C). Tranzistor II422 může nahradit typ Tesla 0C170 nebo GF515, GF516, TI423 typ Tesla 0C170kv nebo GF514.

II41 je germaniový plošný tranzistor p-n-p pro p-n-p zesilovače. Jeho stejnosměrný zesilovací činitel je 30 až 60, mezní kmitočet 1 MHz, závěrný proud max. 15 μA při napětí kolektor-báze 10 V. Kapacita kolektoru je max. 60 pF.

Mezní údaje: napětí kolektor-emitor 10 V, proud kolektoru 20 mA, závitový výkon kolektoru 150 mW při teplotě okolo +25 °C. M1741 je tentýž tranzistor s poněkud odlišným pouzdrem. Oba tranzistory můžete nahradit tranzistory TESLA 0C71 nebo GC516.

K dotazu Petra Božáka z Bratislavы

Tranzistor 0C200 Mullard je křemíkový plošný typ p-n-p, určený pro všeobecné níf průmyslové použití. Má stejnosměrný proudový zesilovací činitel 10 až 50 při napětí 4,5 V a proudu kolektoru 20 mA, 7 až 50 při proudu 50 mA. Saturační napětí kolektoru: 50 až 550 mV, saturační napětí báze 0,6 až 1,25 V při proudu kolektoru 20 mA a proud báze 3 mA. Napětí báze: 0,55 až 1,25 V při napětí kolektor-emitor 4,5 V a proudu kolektoru 20 mA. Závěrný proud kolektoru: max. 0,1 mA při napětí kolektor-báze 6 V. Mezní tranzitní kmitočet: 0,45 až 3,5 MHz při napětí kolektoru 6 V a proudu 1 mA.

Mezní údaje: napětí kolektor-báze 30 V, kolektor-emitor 30 V při napětí báze větším než 500 mV a 25 V při proudu kolektoru 100 mA, napětí emitor-báze 20 V, proud kolektoru 50 mA, špičkově 100 mA, proud emitoru 65 mA, špičkově 100 mA, proud báze 15 mA, špičkově 50 mA. Celkový závitový výkon: 300 mW při teplotě pouzdra 25 °C a 250 mW při teplotě okolo 25 °C. Teplota přechodu: -55 až +150 °C. Zapojení patice: vzdálenější vývod je kolektor (označen barevnou tečkou), střední vývod báze, emitor je krajní neoznačený vývod. Tento tranzistor je zastaralý typ, který nemá mezi tranzistory Tesla žádnou obdobou. Nahradit by je mohlo p-n-p tranzistor KF517 nebo KFY16.

GET887 a GET890 firmy Mullard jsou germaniové tranzistory p-n-p pro průmyslové níf a výrobky a oscilátory. Proudový zesilovací činitel je u GET887 45 až 110, u GET890 je 90 až 220 při napětí kolektoru 6 V a proudu kolektoru 1 mA při malém střídavém signálu. Mezní kmitočet s uzemněnou bází je u GET887 3,5 až 13 MHz, u GET890 7,5 až 45 MHz, tranzitní mezní kmitočet 3 až 12 MHz, popř. 6 až 36 MHz při napěti kolektoru 6 V a proudu 1 mA. Parametry h pro GET887 (i GET890): vstupní impedance 26 až 30 Ω, zpětnovazební napěťový poměr 2 až 8.10⁻⁴ (3 až 9.10⁻⁴), zesilovací činitel 0,98 až 0,99 (0,99 až 0,995), výstupní vodivost 0,15 až 0,6 μS (0,1 až 0,5 μS). Závěrný proud kolektoru max. 5 μA při napěti kolektoru 6 V. Sumový činitel průměrně

4 dB při napětí kolektoru 2 V, proudu kolektoru 0,5 mA, kmitočtu 1 MHz a průměrné 5 dB, maximálně 12 dB při kmitočtu 1 kHz.

Mezní údaje: napětí kolektor-emitor 20 V, kolektor-báze 20 V, kolektor-emitor 15 V při předpěti báze 10 V, špičkový proud kolektoru 10 mA, špičkový proud báze 5 mA, celkový ztrátový výkon 120 mW, teplota přechodu +85 °C, $R_t = 0,5 \text{ }^{\circ}\text{C}/\text{mW}$. Pouzdro TO-5, zapojení vývodů (od vodičů klíče zleva doprava): emitor, báze, kolektor. Možná nahrazení tranzistoru TESLA: GF515, GF516 a GF517 (nejsou ekvivalentní).

S2323 je kfemikový plošný tranzistor p-n-p firmy Texas Instruments. Má zesilovací činitel 25 až 75 při napětí kolektoru 6 V, proudu 1 mA a kmitočtu 1 kHz. Závěrný proud kolektoru: max. 10 µA při napětí kolektor-báze 25 V. Napětí báze: 0,5 až 0,8 V při napětí kolektoru 5 V a proudu kolektoru 10 mA. Saturační napětí kolektoru: prům. 70, max. 150 mV při proudu kolektoru 10 mA a proudu báze 1,5 mA. Odpor báze: prům. 200 Ω, max. 350 Ω, mezní kmitočet 1,25 MHz, min. 0,85 MHz při napětí kolektoru 6 V a proudu 1 mA. Šumové číslo: prům. 150 mV, max. 10 dB (při napětí 2 V, proudu 0,5 mA, kmitočtu 1 kHz). **Mezní údaje:** napětí kolektor-báze 25 V, kolektor-emitor 25 V, emitor-báze 20 V, proud kolektoru 50 mA, špičkové 100 mA. Celkový ztrátový výkon 300 mW, teplota okolí -55 až +200 °C. Pouzdro SO-2, zapojení vývodů (zleva doprava): emitor, báze, kolektor. Tuzemský ekvivalent za tranzistor není. Může jej však nahradit typ KF517, KFY16 nebo KC507, KC508.

NKT223 je germaniový plošný tranzistor p-n-p pro nf účely v průmyslové elektronice, kde je žádána vysoká spojehlivosť. Má zesilovací činitel 50 až 200 při napětí kolektoru 4,5 V, proudu 1 mA a kmitočtu 1 kHz. Saturační napětí kolektor-emitor je max. 200 mV při proudu kolektoru 25 mA. Závěrný proud kolektoru: max. 40 µA při napětí kolektor-báze 30 V. Mezní kmitočet s uzemněnou bází: 0,75 až 3,5 MHz, odpor báze 20 až 60 Ω, odpor emitoru 25 Ω, kapacita kolektoru 20 až 60 pF. Parametry h: vstupní impedance 65 Ω, zpětnovazební napěťový činitel 2 až 18 · 10⁻⁴, zesilovací činitel 0,96 až 0,996, vstupní vodivost 1 µS (všechno při napětí kolektoru 6 V a proudu kolektoru 1 mA). Šumové číslo: max. 15 dB na kmitočtu 1 kHz, šířka pásma 100 Hz, odpor zdroje 500 Ω, napětí kolektoru 2 V; proud kolektoru 0,5 mA.

Mezní údaje: napětí kolektor-báze, kolektor-emitor 30 V, emitor-báze 10 V; proud kolektoru 500 mA, špičkové 1 A, proud emitoru 550 mA, špičkové 1,1 A, proud báze 50 mA, špičkové 100 mA, celková ztráta tranzistoru 300 mW (bez chlazení), 600 mW s chladičem plochou při teplotě okolí +25 °C, teplota přechodu +85 °C, teplota okolí -55 až +80 °C. Tento tranzistor odpovídá tranzistorům evropských výrobců, označeným AC1215. Z tranzistoru Tesla je podobný typ OC75, GC518, GC519 (pro menší proudy) nebo GC510.

Mezi tranzistory firmy Newmarket se nevyškytuje typ 404-6524, proto Vám nemůžeme sdělit jeho údaje.

OA73 Mullard je germaniová hrotová celoskleněná dioda s malou impedancí v propustném směru. Charakteristické údaje: proud v propustném směru 0,1 mA při napěti 0,1 až 0,2 V, 8 mA při 0,5 až 1 V; proud v závěrném směru 1 až 18 µA při závěrném napěti -1,5 V, 8 až 100 µA při -10 V, 45 až 1 000 µA při -30 V.

Mezní údaje: závěrné špičkové napětí 30 V, střední 20 V. Střední proud v propustném směru 50 mA, špičkový 150 mA, nárazový 400 mA. Teplota okolí -50 až +75 °C. Diódou může nahradit typ Tesla GA202 nebo GA206.

SX634 (Mullard nebo General Electric) je kfemiková dioda se závěrným napětím 400 V pro usměrňování proudu do 0,75 A (při teplotě okolo +35 °C). Snáší proudové rázy do 20 A. Teplota přechodu máx. 140 °C. Charakteristické vlastnosti: napětí v propustném směru max. 1,5 V při proudě 0,75 A. Závěrný proud max. 0,025 mA při napěti 400 V a teplotě okolí 100 °C. Diódou nahradit bez změn v obvodu typ Tesla KY724 nebo 45NP75.

K datu Jiřího Kazelle z Velkého Meziříčí

Sovětský tranzistor II213A je germaniový výkonový typ p-n-p pro nf zesilovače a stabilizátory. Má zesilovací činitel 20, mezní kmitočet s uzemněnou bází 0,1 MHz. Závěrný proud kolektoru: 20 mA při napětí kolektor-báze 45 V.

Mezní údaje: napětí kolektor-emitor 30 V, proud kolektoru 5 A, ztrátový výkon 10 W při teplotě okolí +25 °C, teplota přechodu +85 °C, teplotní odpor 4,5 °C/W. Zapojení vývodů (zleva doprava): emitor, báze, kolektor (je spojen s pouzdrem).

II216B je rovněž germaniový výkonový tranzistor p-n-p pro nf zesilovače a spinaci obvody. Jeho zesilovací činitel je větší než 10, mezní kmitočet 0,1 MHz; závěrný proud kolektoru max. 40 mA při napětí kolektor-báze 45 V.

Mezní údaje: napětí kolektor-emitor 35 V, proud kolektoru 7,5 A, ztrátový výkon kolektoru 24 W (při teplotě okolí +25 °C), teplota přechodu +85 °C, teplotní odpor 5 °C/W.

P601B1 je germaniový tranzistor p-n-p středního výkonu pro nf zesilovače a oscilátory. Má zesilovací činitel 80 až 250 při napětí kolektoru 10 V a proudu emitoru 0,5 A, mezní kmitočet s uzemněnou bází 20 MHz. Závěrný proud kolektoru: max. 130 µA při napětí kolektor-báze 10 V. Kapacita kolektoru je 170 pF. Zpětnovazební časová konstanta $r_{bb} C_1$ je 750 ps. U tranzistoru je zaručován výkon 1 W a zesilení 10 dB při provozu jako zesilovač výkonu s uzemněným emitorem na kmitočtu většinou než 2 MHz.

Mezní údaje: napětí kolektor-emitor 30 V, kolektor-báze 30 V, emitor-báze 0,5 V, proud kolektoru 1 A, ztrátový výkon kolektoru 1 W, s chladičem plochou 300 cm² max. 5 W. Dovolená teplota okolí -60 až +70 °C, teplota přechodu +85 °C, teplotní odpor 2 °C/W. Pouzdro podobné jako 0C30, avšak s drátovými vývody. Zapojení vývodů (ve svislé poloze, vlevo od kratiš osy tranzistoru): nahoru emitor, dolé báze, kolektor je spojen s pouzdrem.

P602A1 je podobný tranzistor jako P601B1. Má zesilovací činitel 80 až 200 ve stejném pracovním bodě, stejný mezní kmitočet, závěrný proud kolektoru, kapacitu kolektoru a zpětnovazební časovou konstantu. Od předcházejícího se liší vyšším kmitočtem - min. 6 MHz, při němž je výstupní výkon tranzistoru 1 W a zesilení 10 dB v zapojení jako zesilovač výkonu s uzemněným emitorem.

Mezní hodnoty: napětí kolektor-emitor 24 V, kolektor-báze 25 V, ostatní stejně s předcházejícím. Také zapojení vývodů je stejně.

P612A1 je germaniový slitinový tranzistor p-n-p pro nf zesilovače a spinaci obvody. Má stejnospolehlivý, zesilovací činitel 20 až 50 při napětí kolektoru 70 V a proudu emitoru 1,5 mA, mezní kmitočet s uzemněnou bází vyšší než 200 kHz (při napětí 35 V

a proudu emitoru 1,5 mA). Závěrný proud emitor-báze: max. 150 µA při napětí kolektoru 100 V. Výstupní vodivost: max. 3,5 µS, odpor báze 150 Ω, doba sepnutí 2,5 µs, kapacita kolektoru 70 pF.

Mezní údaje: napětí kolektor-emitor 40 V, kolektor-báze, emitor-báze a kolektor-emitor max. 100 V při odporu v obvodu báze max. 500 Ω a ztrátovém výkonu max. 100 mW. Proud kolektoru je 400 mA, ztrátový výkon 200 mW při pulsním provozu, teplota přechodu +70 °C. Zapojení vývodů: vzdálenější vývod je kolektor, střední báze (je spojen s pouzdrem), vývod bližší bázi je emitor. Tento tranzistor byl dříve označován jako P25A. Tento tranzistor byl dříve označován jako P25A.

K datu pracovníku Ústředního stavědla, Správa dráhy Plzeň:

Sovětský tranzistor P214B je germaniový typ p-n-p pro nf zesilovače výkonu, stabilizační obvody a průmyslovou elektroniku. Jeho max. napětí kolektor-emitor je 55 V, proud kolektoru 5 A, ztrátový výkon kolektoru 10 W (při teplotě okolí 25 °C), teplotní odpor 4,4 °C/W. Charakteristické údaje: závěrný proud kolektoru max. 50 mA při napětí kolektoru 55 V. Zesilovací činitel min. 20, mezní kmitočet s uzemněnou bází 0,1 MHz. Pouzdro podobné TO-3. Tranzistor můžete nahradit bez zvláštních úprav typem TESLA 5NU73.

S2

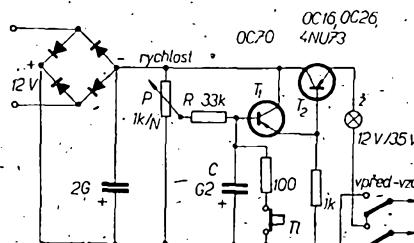
? Jak na to AR'69

Napájení elektrického vláčku

V AR 12/68 bylo popsáno zařízení pro napájení elektrického vláčku. Popisovaný způsob je zastaralý, a to ze dvou důvodů:

1. Účelem regulátoru je zajistit plynulý rozjezd a brzdění modelu, což zapojení neumožňuje. 2. Zapojení není vůbec jištěno proti zkratům, které jsou na modelovém kolejisti zcela běžnou záležitostí.

Proto předkládám modernější schéma. Potenciometr P reguluje napětí, napájecí bázi prvního tranzistoru přes odpor R. Ten spolu s kondenzátorem C



tvoří časovou konstantu, která pomalu zvětšuje proud báze. Proud po zesilení otevírá druhý tranzistor, který řídí proud hnacím motorem lokomotivy. Vlak se potom rozbíhá plynule a pomalu bez ohledu na to, vytvoříme-li potenciometr P okamžitě z nuly naplně. Žárovka ž omezí při zkratu proud na 3 A, které tranzistor „vydrží“ a navíc viditelně signalizuje zkrat. Tlačítko Tl je „záchranná brzda“. Při jeho stisknutí se tranzistor zavře a model se okamžitě zastaví.

Princip zapojení byl vyuvinut v roce 1956. Dnes pracují tranzistorové regulátory pro modelové železnice v pulsním zapojení, které umožňuje jízdu modelu „krokem“, což žádný jiný regulátor nedovoluje.

O. Žemlička

Zlepšení vlastností tranzistorových stabilizovaných zdrojů

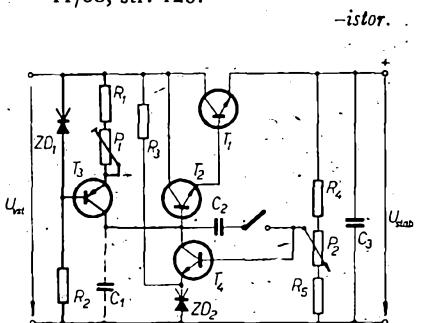
Omezení výstupního proudu stabilizovaného zdroje na přečtem nastavenou velikost je častým požadavkem při experimentování. Jednoduché řešení je na obr. 1 [1]. Součástky průduového omezovače jsou nakresleny tlustšími čarami a nahrazují původní kolektorový odpor diferenciálního zesilovače s tranzisto-

rem T4. Odporom R1 se při nulové hodnotě potenciometru P1 nastaví maximální možný výstupní proud stabilizátoru. Potenciometrem P1 lze tento proud libovolně změňovat. Odpor R2 volime tak, aby jím tekl proud alespoň dvacátokrát větší, než je proud báze tranzistoru T3, nejméně však stejný jako minimální proud Zenerovy diody ZD1 (obvykle 5 mA). Maximální velikost proudu odporu R2 je dána povolenou ztrátou Zenerovy diody.

Dalším požadavkem bývá pozvolné nárůstání výstupního napětí stabilizátoru, tj. zvětšení jeho časové konstanty. Toho lze dosáhnout [2] připojením kondenzátoru C1 dostatečně velké kapacity mezi kolektor diferenciálního zesilovače T4 a zápornou výstupní svorku zdroje (v obr. 1 čárkované). Zcela ekvalentní je zapojení kondenzátoru C2 přibližně (h21E + 1)krát menší kapacity mezi kolektorem a bázemi tranzistoru T4, kde h21E je proudový zesilovací činitel tohoto tranzistoru. Pro časovou konstantu kolem 5 s bude kapacita kondenzátoru rádu jednotek µF. Obvod doplníme spínačem a při napájení již odzkoušených zařízení kondenzátor odpojíme, neboť velká časová konstanta zhorší stabilizační činitel pro rychlé změny záťaze. Při experimentování s vyvýjenými obvody máme při připojeném kondenzátoru možnost sledovat na měridle pomalu se zvětšující odběr proudu a při nesrovnanosti přerušit napájení obvodu.

Literatura

- [1] Studebaker, J. K.: Current limiter improves power supply. Electronics 11/68, str. 122.
- [2] Ogilvie, A. G.: Capacitor slows down stabilised power supply. Electronics 11/68, str. 123.



Obr. 1.

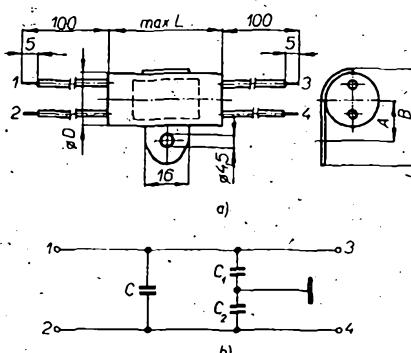
Nové součástky

Odušovací širokopásmové kondenzátory

Použití. – Kondenzátory jsou určeny k ochraně radiokomunikaci před vřušením.

Provedení. – Jsou to kondenzátory s papírovým dielektrikem, zalité epoxidovou pryskyřicí v kovových trubkách

TC256 + TC258



s přichytkou. Vývody jsou z lanka s izolací z teplovzdorného PVC černé barvy s průřezem 0,35 mm², konce vývodů jsou zbaveny izolace.

Technické vlastnosti

Typové označení	Rozměry [mm]				Průměrná váha [g]
	Ø D	L _{max}	A	B	
TC 256	14	42	16	30,5	20
TC 257	16	46	16	31,5	25
TC 258	18	60	16	32,5	38

Rozsah provozních teplot: -10 °C až +70 °C
Jmenovité napětí: 220 V, 50 Hz
Maximální průchozí proud: 6 A
Dovolená tolerance: ±20 %

Typové označení a jmenovité kapacity

Jmenovitá kapacita	Typové označení
20 000 pF (C) + + 2 × 2 500 pF (C ₁ , C ₂)	TC 256
50 000 pF (C) + + 2 × 1 250 pF (C ₁ , C ₂)	TC 257
0,1 μF (C) + + 2 × 2 500 pF (C ₁ , C ₂)	TC 258

Výrobce: Tesla Jihlava (poloprovod).

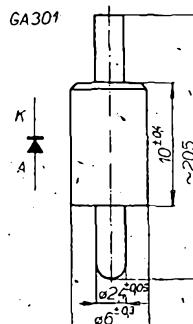
Germaniová hrotová dioda GA301

Použití. – Polovodičové prvky Tesla GA 301 jsou hrotové germaniové diody, určené pro vf detekční obvody až do kmitočtu 2 000 MHz.

Provedení. – Dioda je v keramickém pouzdru s axiálními postříbrenými vývody. Rozměry a tvar pouzdra jsou na obr. 1.

Charakteristické údaje

Proud I_{AK} je rovný nebo menší než 2 mA při napětí $U_{AK} = 1$ V. Závěrný proud I_{AK} je menší nebo rovný 5 μA při napětí $U_{AK} = 1$ V. Odpor diody, měřený výf můstkem při napětí $U_{vt} = 100$ mV a kmitočtu 1 MHz je větší než



Obr. 1.

50 kΩ, při kmitočtu 200 MHz větší než 4 kΩ. Kapacita diody $C_d \leq 1$ pF při kmitočtu 1 MHz. Vf účinnost při kmitočtu 1 MHz, měřená podle zapojení na obr. 2, je $\eta \geq 55\%$.

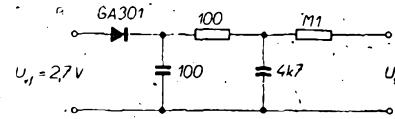
$$\eta = \frac{U_{ss} \cdot 1,33}{U_{vt} \cdot \sqrt{2}} \cdot 100 \%$$

Mezní údaje

Závěrné napětí $U_{KA} = \text{max. } 40$ V.

Proud diodou v propustném směru $I_{AK} = \text{max. } 10$ mA.

Teplota okolo $T_a = \text{max. } -20$ až +60 °C.



Obr. 2.

Odušovací kondenzátory jednoduché

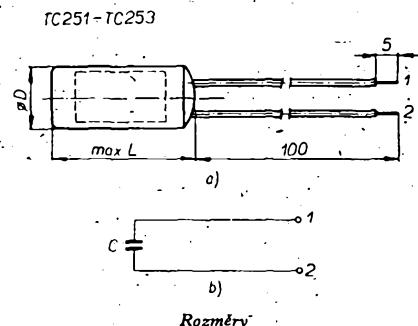
Použití: – Kondenzátory jsou určeny k ochraně radiokomunikaci před vřušením.

Provedení: – Jsou to kondenzátory s papírovým dielektrikem, zalité epoxidovou pryskyřicí v hliníkových pouzdrách. Vývody jsou z lanka s izolací z teplovzdorného PVC černé barvy o průřezu 0,35 mm². Konce vývodů jsou zbaveny izolace.

Technické vlastnosti

Jmenovitá kapacita	Rezonanční kmitočet [MHz]	Impedance při rezonančním kmitočtu [Ω]	Typové označení
50 000 pF	—	—	TC 251
0,1 μF	max. 1	min. 0,6	TC 252
0,25 μF	max. 0,6	min. 0,5	TC 253

Rozsah provozních teplot: -10 °C až +70 °C
Dovolená odchylka: ±20 %
Jmenovité napětí: 250 V, 50 Hz



Rozměry

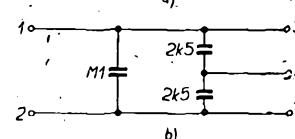
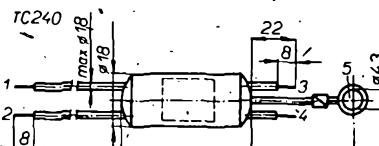
Typové označení	Ø D [mm]	L [mm]	Váha [g]
TC 251	16	32	12
TC 252	16	45	17
TC 253	25	50	20

Výrobce: Tesla Jihlava (poloprovod).

Odušovací širokopásmový kondenzátor

Použití. – Kondenzátory jsou určeny k ochraně radiokomunikaci před vřušením.

Provedení. – Kondenzátor je s papírovým dielektrikem a je zalit v hliníkové trubce epoxidovou pryskyřicí. Vývody jsou z lanka s izolací z teplovzdorného PVC. Konce vývodů jsou zbaveny izolace.



Technické údaje

Jmenovitá kapacita: 0,1 μF + 2 × 2500 pF

Jmenovité napětí: 250 V, 50 Hz

Průchozí proud: max. 4 A

Rozsah provozních teplot: -10 °C až +70 °C

Rezonanční kmitočet: 10 MHz (min.)

Maximální vlastní oteplení v provozu: 15 °C

Váha: 25 g

Typové označení: TC 240

Výrobce: Tesla Jihlava (sériová výroba)

Nové aktivní prvky v zahraničí

Krátké po zavedení výroby výkonových tranzistorů v epoxidových pouzdrách rozšířuje nyní Motorola výrobu další tranzistory se ztrátovým výkonem 1 W v plastickém pouzdře. První z těchto středně výkonových tranzistorů jsou nf tranzistory pro komplementární zesilovače s výstupním výkonem až do 5 W, dále zesilovače pro koncové stupně obrazových zesilovačů a budící stupně horizontálních zesilovačů.

Zenerovy diody se ztrátovým výkonom 3 W v epoxidovém pouzdře uvádí na trh Transistor Electric Corp. Jejich Zenerovo napětí je v rozsahu 6,8 až 150 V, takže s nimi lze konstruovat jakékoli řízené zdroje napětí, omezovače výkonových zdrojů, elektronické počítadlo, měřicí přístroje a řídící obvody. Průměrná cena diod je díky levným epoxidovým pouzdrům 70 centů.

Galium-arzenidové diody GA4L2-E firmy Cayuga Associates lze zatěžovat pulsně výkonom až 100 W na kmitočtu 1 až 1,5 GHz. Pulsy mohou mít délku až 250 ns se středním výkonom 25 mW. Malé rozměry (25 × 8,5 mm) dovolují použít diody jako výkonové stupně na vyšším konci tohoto pásmá, kde je nutný co nejmenší užitý prostor.

* * *

Výzkumná skupina na japonské univerzitě v Tohoku vyvinula diodový osciloskop, který pracuje s velkou účinností a malým šumem v pásmu milimetrových a submilimetrových vln. Tým pracovníků vedený Junichim Nishizawou dosáhl v pokusných laboratorních zařízeních kmitočtu vyššího než 139 GHz. Použitá dioda je galium-arzenidová s přechodem p-n a používá tunelovou a lavinovou elektronovou injekci. Zdá se, že zde bude cesta k dalšímu výzkumu obvodů pro použití v tomto vlnovém rozsahu. Sž

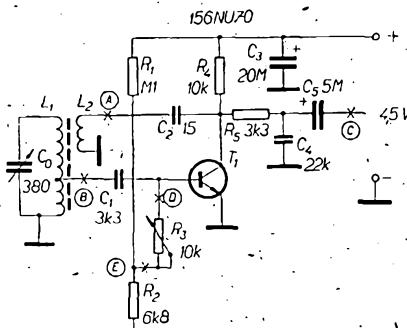
STAVEBNICE

mladého radioamatéra

Detekční stupeň se zpětnou vazbou MAU1

Zapojení a funkce

Detekční stupeň se zpětnou vazbou je jedním z nejjednodušších zapojení vstupní části přijímače (obr. 1). Signál zachycený feritovou anténou L_1 se z odbočky cívky L_1 přivádí přes kondenzátor C_1 na bázi tranzistoru T_1 . Protože



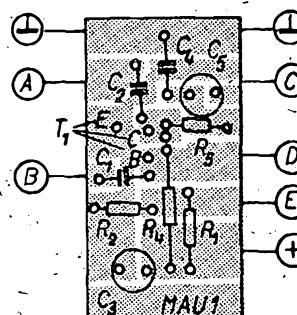
Obr. 1. Schéma zapojení jednoduchého detekčního stupně se zpětnou vazbou MAU1

toto zapojení mnohdy nebude vyhovovat citlivosti, bude možná třeba připojit vnější anténu na horní konec cívky L_1 přes kondenzátor asi 20 pF . Pokud budete trvale používat vnější anténu, nemusí být cívka L_1 navinuta na feritové tyčce; stačí obyčejná kostřička o $\varnothing 5\text{ mm}$ s jádrem pro doložení. Na přechodu báze-emitor tranzistoru T_1 se signál detekuje a z kolektoru tohoto tranzistoru proto můžeme odebírat přes kondenzátor C_5 nízkofrekvenční signál. Část vysokofrekvenčního signálu, která se po zesílení tranzistorem objeví rovněž na kolektoru, se přes kondenzátor C_2 přivádí do cívky L_2 . Tato cívka je navinuta na dolním konci cívky L_1 , do níž indukci přivádí zesílený vf signál. Ten se sčítá s původním signálem, takže zpětná vazba vlastně zvětšuje zesílení stupně. Při silné zpětné vazbě by se stupeň na nastaveném kmitočtu rozkmital. Velikost zpětné vazby proto nastavujeme jednak velikostí vazebního kondenzátoru C_2 , jednak počtem závitů cívky L_2 . Vliv na velikost zpětné vazby má také zesílení tranzistoru. Měníme je nastavením pracovního bodu potenciometrem R_3 a tím jemně nastavíme zpětnou vazbu těsně před bód rozkmitání. Protože zesílení tranzistoru je závislé i na

kmitočtu signálu, je nutné nastavit tímto potenciometrem pracovní bod vždy pro každou přijímanou stanici zvlášť. Odpor R_5 s kondenzátorem C_4 zamezuje pronikání zbytků vysokofrekvenčního signálu do nf části přijímače.

Použité součástky

Na destičce s plošnými spoji Smaragd MAU1 (obr. 2, 3) jsou umístěny všechny součástky kromě cívky, ladícího kondenzátoru a potenciometru. Všechny odpory jsou miniaturní na zatištění $0,05\text{ W}$, kondenzátory C_1 a C_4 jsou známé „placičky“, miniaturní keramické červené kondenzátory. Kondenzátor C_2 je také keramický a je dobré nejdříve místo něj zapojit hrnčkový trimr a nastavit vhodnou kapacitu. Kondenzátory C_3 a C_5 jsou miniaturní elektrolytické do plošných spojů. Tranzistor T_1 může být libovolný vf tranzistor n-p-n. Ve vzorku byl použit tranzistor 156NU70. Miniaturní potenciometr R_3 ($10\text{ k}\Omega/\text{N}$) je umístěn mimo destičku. Cívka L_1 je návinuta na ploché feritové tyče; má 42 závitů vf lanka s odbočkou na 8. závitu od dolního konce cívky. Cívka L_2 je navinuta na dolním konci cívky L_1 a má 10 až 20 závitů. Ladící kondenzátor můžete použít libovolný, vzduchový

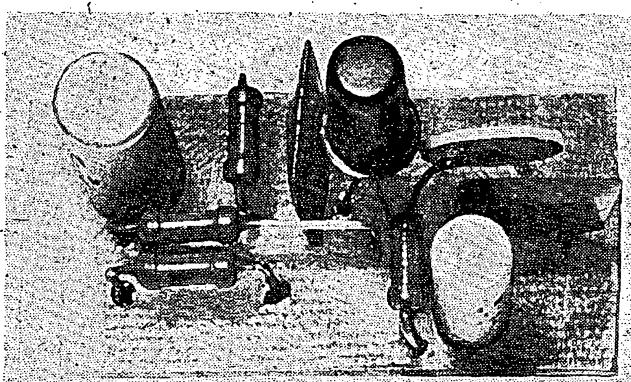


Obr. 2. Obrazec plošných spojů na destičce Smaragd MAU1

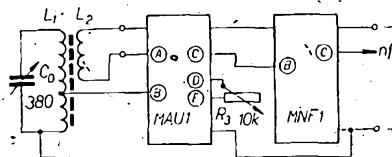
nebo s polyetylénovým dielektrikem, s kapacitou 300 až 500 pF. Údaje cívky platí pro kondenzátor 380 pF. Při použití kondenzátoru s větší kapacitou je třeba změnit počet závitů a naopak:

Uvádění do chodu

Destičku MAU1 osadíme všemi součástkami, místo odporu R_1 však zapojíme odporný trimr $0,22\text{ M}\Omega$ a místo kondenzátoru C_2 hrnčkový trimr 30 pF .



Obr. 3. Rozmístění součástek na destičce modulu MAU1



Obr. 4. Spojení modulu MAU1 s nízko-frekvenčním zesilovačem MNF1

Pripojíme cívku, ladící kondenzátor a potenciometr R_3 . Přes miliampermetr pripojíme napájecí napětí $4,5\text{ V}$. Potenciometr R_3 vytocíme asi na poloviční odpór a trimrem $0,22\text{ M}\Omega$ nastavíme proud odebíraný celým stupněm asi na $1,2\text{ mA}$. Potom pripojíme modul MNF1 (obr. 4). Na výstup MNF1 pripojíme sluchátko a k cívce L_1 anténu. Protáčením ladícího kondenzátoru vyhledejme některou silnější stanici. Nyní se snažíme střídavě změnou kapacity kondenzátoru C_2 a protáčením potenciometru R_3 stupně rozkmitat (poznáte to podle písání ve sluchátkách). Nepodaří-li se to, zaměňte oba vývody cívky L_2 . Nebude-li zpětná vazba nasazovat ani potom, je třeba zvětšit počet vazebních závitů. Správné nastavení zpětné vazby je potom těsně před bodem nasazení oscilací.

Příklady použití

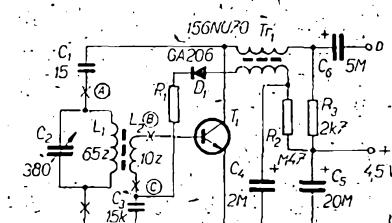
Jak již bylo řečeno, je tento detekční stupeň se zpětnou vazbou nejjednodušším vstupním obvodem přijímače. Použijeme jej tedy ve spojení s nízko-frekvenčním zesilovačem MNF1 (obr. 4), popř. + MNF2 jako jednoduchý přijímač pro příjem rozhlasových stanic na středních vlnách. Můžete zkoušet i příjem na krátkých vlnách (samo-zřejmě s jinou cívkou a s anténu). Protože lze těžko specifikovat nějaké technické údaje tohoto stupně, byla vypubštěna obvyklá kapitola s tímto názvem. Odběr stupně ze zdroje je asi $1,2\text{ mA}$.

Rozpiska součástek

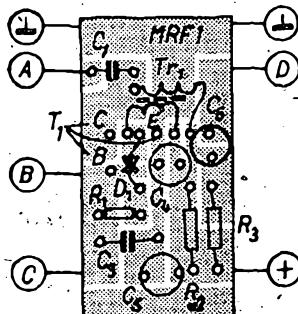
Tranzistor 156NU70	1 ks
Ladící kondenzátor 380 pF	1 ks
Feritová tyčka (plochá)	1 ks
Potenciometr (miniaturní) $10\text{k}/\text{N}$	1 ks
Odpór $3k3/0,05\text{ W}$	1 ks
Odpór $6k8/0,05\text{ W}$	1 ks
Odpór $10k/0,05\text{ W}$	1 ks
Odpór $M1/0,05\text{ W}$	1 ks
Elektrolytický kondenzátor $5M/6\text{ V}$	1 ks
Elektrolytický kondenzátor $20M/6\text{ V}$	1 ks
Kondenzátor keramický $22k/40\text{ V}$	1 ks
Kondenzátor keramický $3k3/40\text{ V}$	1 ks
Kondenzátor keramický C_5	1 ks
Destička s plošnými spoji Smaragd MAU1	1 ks

Reflexní stupeň MR1

Větší citlivost a zesílení než jednoduchý detekční stupeň se zpětnou vazbou má reflexní zapojení (obr. 5). Signál namkitaný na cívce L_1 se přivádí v závěti L_2 na bázi tranzistoru T_1 .



Obr. 5. Schéma zapojení reflexního stupeň MR1



Obr. 6. Obrazec plošných spojů na destičce Smaragd MRF1

Pracovní bod tranzistoru se nastavuje odporem R_2 . Zesílené vysokofrekvenční napětí se přivádí z kolektorového obvodu přes transformátor T_{r1} na diodu D_1 a po detekci touto diodou přichází již nízko-frekvenční signál opět na bázi tranzistoru T_1 . Kondenzátor C_3 svádí případné zbytky vf signálu. Zesílený nízko-frekvenční signál se odebírá z odporu R_3 přes kondenzátor C_6 . Část zesíleného vf signálu se přes kondenzátor C_1 přivádí zpět na vstup, čímž se zavádí zpětná vazba, zvětšující zesílení stupně.

Použité součástky

Všechny součástky kromě cívek L_1 , L_2 a ladícího kondenzátoru C_2 jsou na destičce s plošnými spoji Smaragd MRF1 (obr. 6, 7). Odpory i elektrolytické kondenzátory jsou miniaturní, o tranzistoru platí totéž co u předcházejícího modulu; může to být jakýkoli vysokofrekvenční tranzistor typu n-p-n. Ve vzorku byl opět použit 156NU70. Dioda k detekování vf signálu je germaniová, na typu příliš nezáleží. Transformátor T_{r1} je navinut na feritovém jádru typu EE 3 × 3. Obě vinutí mají po 200 závitích drátu o Ø 0,08 mm CuP. Obě části jádra jsou spleteny lepidlem Epoxy. Cívka L_1 má 65 závitů na ploché feritové tyčce. Vazebná cívka L_2 je navinuta na dolním konci cívky L_1 a má 10 závitů vf lanka. O ladícím kondenzátoru platí totéž co u MAU1.

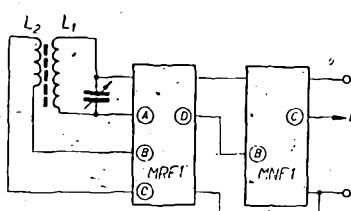
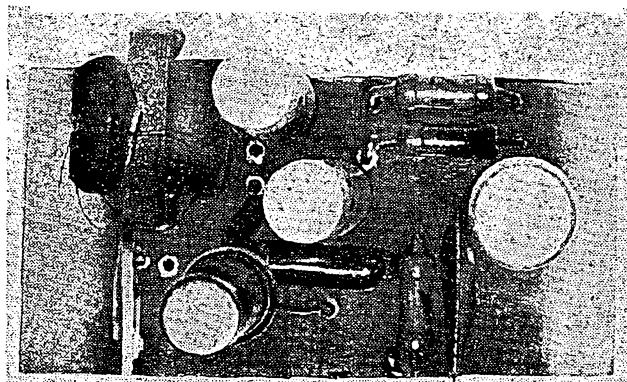
Upádění do chodu

Osadíme destičku součástkami a připojíme cívku s ladícím kondenzátorem. Odpor R_2 nahradíme odporným trimrem 0,68 MΩ, místo R_1 použijeme odporný trimr 680 Ω. Místo kondenzátoru C_1 zapojíme hrnčíkový trimr 30 pF. Napájecí napětí 4,5 V připojíme přes millampémetr a odporem R_3 nastavíme oděbiraný proud asi na 2 mA. Nyní opět, připojíme, nízko-frekvenční zesílovač MNF1 se sluchátky (obr. 8). Protáčením ladícího-kondenzátoru vyhledáme silnější stanici a odporem R_3 nastavíme maximální zesílení. Potom nastavením R_1 upravíme zesílení nízko-frekvenčního signálu tak, aby nedocházelo ke zkreslení. Trimrem C_1 nastavíme vhodnou velikost zpětné vazby (aby se stupeň nerozklímal). Po nastavení všech prvků nahradíme trimry odpovídajícími pevnými součástkami.

Příklady použití

Jako předcházející modul je i reflexní stupeň jednoduchým vstupním dílem přijimače. Má větší citlivost než MAU1, vyžaduje však pečlivější nastavení. V zapojení podle obr. 8, může sloužit jako

Obr. 7. Rozmístění součástek na destičce modulu MRF1



Obr. 8. Spojení modulu MRF1 s nízko-frekvenčním zesílovačem MNF1

jednoduchý přijímač pro střední vlny. Zapojíme-li místo odporu R_3 citlivá sluchátka s velkou impedancí, nemusíme použít nízko-frekvenční zesílovač.

Rozpiska součástek

Tranzistor 156NU70	1 ks
Dioda GA206	1 ks
Ladící kondenzátor 380 pF	1 ks
Feritová tyčka (plochá)	1 ks
Feritové jádro EE 3 × 3 (dvě poloviny)	1 ks
Kostříčka na EE 3 × 3	1 ks
Odpor 2k7/0,05 W	1 ks
Odporný trimr 680 Ω	1 ks
Odporný trimr 0,68 MΩ	1 ks
Elektrolytický kondenzátor 2M/6 V	1 ks
Elektrolytický kondenzátor 5M/6 V	1 ks
Elektrolytický kondenzátor 20M/6 V	1 ks
Keramický kondenzátor 15k/40 V (plochý)	1 ks
Keramický kondenzátor C_1	1 ks
Destička s plošnými spoji Smaragd MRF1	1 ks

FOTOGRAFOVANIE OBRAZOVKY OSCILOSKOPU

Belo Šebeš

Ani v amatérskej praxi nie je dnes ojedinelé používanie osciloskopu. Jednou z nevýhod tohto veľmi univerzálného prístroja je krátkodobý charakter zobrazenia. Tzv. pamäťové obrazovky sú veľmi obmedzené a preto sa všeobecne používa fotografický záznam priebehov na obrazovke. Každý, kto sa o vec pokúsal, potvrdi, že nie všetko čo vidíme na obrazovke zachytí film. Uvedieme niekoľko skúseností a popíšeme jednoduchú, ale veľmi osožnú pomôcku.

Býva zvykom udávať (v súvislosti s fotografickým záznamom dejov na obrazovke) maximálnu rýchlosť zápisu. Je to taká rýchlosť elektronového lúča, pri ktorej stopa na tienitku obrazovky vytvorí definované zčernanie na filme. Uvedieme si vzťah pre maximálnu rýchlosť zápisu hlavne preto, aby sme demonstrovali vplyv jednotlivých parametrov:

Maximálna rýchlosť zápisu v_{max} je daná výrazom

$$v_{max} = \alpha \frac{S^2}{(m+1)^2} \cdot \frac{U_{H1}}{d_s} \eta_T \beta_F.$$

Vzťah obsahuje parametre:

a) optiky – α je konštanta (absorpcia optiky); S svetelnosť optiky; m pomer rozmeru obrazu voči skutočnému priebehu na obrazovke; až na vzácné výnimky býva vždy menší ako 1.

b) obrazovky – U_{H1} je anódové napätie (pripadne dorýchlujúce napätie u obrazoviek s 3. anódou), teda konštanta; η_T je prud elektronového lúča (určuje jas) a d_s priemer stopy; β_F je účinnosť obrazovky, resp. fluorescenčnej hmoty.

c) filmu – β_F je činiteľ závislý na spektrálnej citlivosti filmu v porovnaní so spektrálnym rozložením energie u fluorescenčnej hmoty obrazovky (takže nie je pravda, že pre zelenú obrazovku je film 27/1,0 DIN o 10/10 DIN citlivější oproti běžnému filmu 17/10 DIN. Zase

iné budú pomery pri obrazovke s moderným svitom).

Z uvedeného je zrejmé, že neexistuje exaktné pravidlo pre zaručené úspešný postup pri fotografovaní.

Všeobecné pravidlá

Pri fotografovacom zázname musíme rozlišovať opakovane a jednorazové priebehy.

Doba exponovania opakovaneho deja musí byť minimálne rovná dobe jedného cyklu horizontálneho behu, elektronového lúča. Je výhodné, keď sa zobrazi počas expozície niekoľko cyklov, lebo vtedy sa zvýší jas stopy.

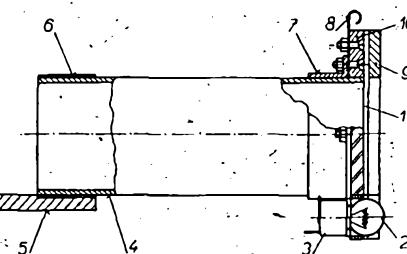
Záznam jednorazových dejov je všeobecne ľahší. Keď môžeme dej vyvolať podľa príania, využívame na spustenie kontakt X fotoaparátu. Keď je dej nahodný, striehneme na stopu so závierkou aparátu v polohe T, alebo B. Po prebehnutí stopy závierku zavrem (hovorí sa tómu-metódou „open flash“). V poslednom prípade je zvlášť dôležité odtrienie rušivého svetla z okolia.

V každom prípade je vhodnejšie fixovať polohu fotoaparátu upevnením na osciloskop a používať ohýbnu drátenú spúšť.

Film spracovávame kontrastne. Rovnako, pri pozitívnej práci používame tvrdý papier. Keď chceme snímky nalepí, je lepší tenký papier. Na matový

Obr. 1. Rez nástavcom

1 - doska z organického skla tl. 2 mm, vyrytá stupnice na strane k obrazovke; 2 - osvetlovaná žiarovka 6,3 V/0,3 A (2 kusy); 3 - objímka žiarovky; 4 rúra z tvrdeneho papiera; 5 - hliníkový pás 120 x 30 x 8 mm s výrezom pre statívový šroub kamery; 6 - zadná obruč, hliník; 7 - predná obruč s prirubou, upevnená k pertinaxovej doske šroubami; 8 - záves systém Křížik; 9 - plst tl. 3 mm; 10 - pertinaxová nosná doska 120 x 120 x 5 mm. Celok zlepšený Epoxy 1200

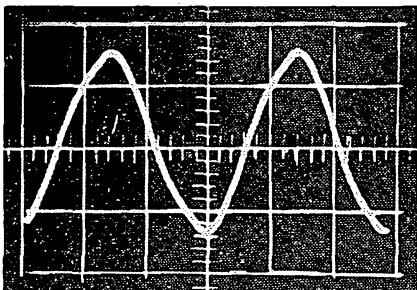


povrch sa dobre dopisujú údaje o mieraní (osvedčil sa papier Foma Dokument).

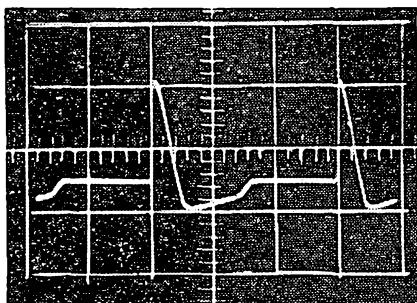
Fotografický nástavec pre osciloskop Křížik

Vyrobili sme jednoduchú pomocku, prispôsobenú pre osciloskop Křížik T 565. Rozmery neuvádzame, lebo vyplynuly z materiálu, ktorý sme mali „na sklaďe“. Schematický rez nástavcom je na obr. 1. Nástavec nasadzujeme na záves striešky nad obrazovkou, keď sme túto najprv odstránilí. Pred nasadením nástavca odstráňme aj pôvodnú sklenenú stupnicu s pridržovacími plieškami a spodné dva šrouby už nenašroubujeme (v tom mieste sú práve baňky žiarovek).

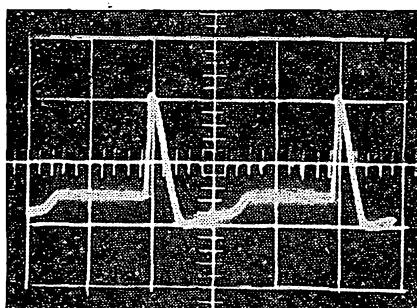
Fotoaparát upevňujeme tak, aby objektív zasahoval do tubusu, ktorý odstraňuje bočné svetlo. Napriek tomu je dobré zakryť fotoaparát tkaninou, lebo vnikajúce osové svetlo sa odráža od obrazovky a vytvorí na snímku škvŕny.



Obr. 2.



Obr. 3a.



Obr. 3b

Na obr. 3a a 3b je zobrazený ten istý priebeh pri rôznom nastavení jas stopy. Na obr. 3a je jas stopy rovnaký ako jas stupnice; v prípade 3b sme sa snažili zobrazit bočné hrany priebehu.

Praktické údaje

Oscilosgramy sme zhotovili fotoaparátom WERRA 3 s predsaďkovými čočkami. Expozícia 1/5 sekundy pri clone 4.

Skúšali sme filmy Foma 17/10 a 21/10 DIN. So zelenou obrazovkou bol o niečo citlivejší film 21/10 DIN. Vyvolávali sme vývojkou ORWO R 09 (Rodinal) a pre porovnanie vývojkou ORWO A 30 (Röntgen-Entwickler so siričtanom a uhličitanom sodným). Rozdiel nie je skoro nijaký, bežná vývojka je vyhovujúca. Menšie rozdiely sa dajú, a je to výhodnejšie, doretušovať pri pozitívnom spracovaní.

Pre vysšie nároky musíme použiť objektív s väčšou svetelnosťou, alebo špeciálny film. V prvom prípade, keďže klesne hĺbka ostrosti, použijeme stupnicu len pri nastavení jasu stopy, pri expoziácii ju neosvetlime. Je možno zaostriť zvlášť stupnicu a zvlášť stopu na obrazovke a potom nastaviť strednú polohu optického systému. Pri súčasnej expoziácii budú obidva priebehy rovnako neostre.

Špeciálne filmy poznáme z katalógov. Zvlášť pre osciloskopy vyrábaný ORWO Registrer-Rapid RD 2 sa nedá bežne získať ani u nás, ani v NDR. Starší Agfa-Fluorapid sa už nevyrába.

Literatúra

Fälker R., Hücking, E.: Zur Schirmbild-Fotografie. Elektronische Rundschau 1957, č. 11, str. 332 až 335.

nou předpětí bází, zjistíme po přepnutí na stejnosmerné rozsahy, že citlivost rozdílového zesilovače poklesla a že stejnosmerný průběh je nelineární. Dalším nepríznivým následkem by byla nesouhlas se stupnicí odporů.)

Ing. Tomáš Hyán

* * *

View Phone 500

Prototyp nového japonského televizního telefonu vyvinula firma Tokyo Shibaura Electric Co, Ltd. Je to malý kompaktní přístroj pro použití v domácnostech a v systémech s krátkými spojovacími cestami, který lze používat jako telefon s obrazem protější osoby. Kromě toho může být používán jako telefon na běžných telefonních sítích s automatickou volbou.

Výrobce přístroje vyvinul nyní ve vlastním výzkumném ústavu a ústředních vývojových laboratořích systém telefonního přenosu včetně přenosu obrazu. Skládá se z deseti přístrojů, které jsou propojeny automaticky pracující ústřednou. Brzy má i vedení podniku Toshiba dostat jedno zařízení do praktického používání. Přístroj umožňuje pořádat konference, anž by účastník mohl být přímo v konferenční místnosti.

Obraz na stínítku obrazovky televizního telefonu je 85 x 115 mm, počet rádiových obrazov s proloženým snímaním je 315, obrazový kmitočet 25 Hz, potřebná šířka pásma obrazu 500 kHz. Rozměry celého přístroje jsou jen 42 x 15 x 26 cm. Funkshau 16/68

Sž

měřič kmitočtů 10 Hz až 100 kHz

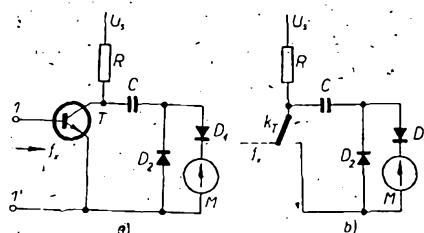
Ing. J. Černý

Měření kmitočtů periodických průběhů patří k důležitým měřením v elektronice. V běžné radio-technické praxi vystačíme se sacím měřicem (od stovek kHz výše). Vážnější zájemce o měření v oblasti f_s a f_x se však neobejdou bez přesných měřicích přístrojů, k nimž patří především generátory napětí sinusového, pravoúhlého a jiných průběhů. Při jejich stavbě je třeba rychle zjistit kmitočet a jeho změnu při změně součástek, napájecího napětí apod. K tomu účelu se dobře hodí písmoukazující měřič kmitočtu rozsahem 10 Hz až 100 kHz.

Tento měřič lze použít např. i ke kontrole kmitočtu sítě, k hrubému nastavení časové základny osciloskopu, rozkladových generátorů televizoru apod.

Činnost základního obvodu

Zapojení základního obvodu je na obr. 1. Podmínkou správné funkce je dostatečná amplituda neznámého kmitočtu f_x , aby tranzistor T pracoval jako spinač (lze jej tedy v obr. 1b nahradit mechanickým kontaktem k_T). Během jedné periody zkoušeného signálu přejde tranzistor z nevodivého do vodivého stavu a zpět. Podle obr. 2 předpokládejme, že v době t_1 tranzistor nevede (kontakt k_T je rozpojen) a v době t_2 vede (kontakt spojen). Pro první úvahu zanedbejme doby t_3 a t_4 , které tranzistor potřebuje k přechodu z nevodivého do vodivého stavu ($t_3, t_4 \ll (t_1, t_2)$).



Obr. 1. Základní obvod písmoukazujícího měřiče kmitočtu a jeho náhradní schéma

V první části periody, kdy je kontakt k_T rozpojen, nabijí stabilizované napětí U_s přes kolektorový odpor R , diodu D_1 a mikroampérmetr M kondenzátor C . Ve druhé části periody je kontakt k_T sepnut, tranzistor vede. Kondenzátor C se vybijí přes kontakt k_T a diodu D_2 . Střední proud mikroampérmetrem je úměrný velikosti náboje kondenzátoru C a počtu těchto nábojů procházejících za jednotku času. Výchylka ručky je tedy přímo úměrná neznámému kmitočtu f_x měřeného periodického průběhu.

Podmínky činnosti základního obvodu

Pouhou úvahou lze zjistit, že správná funkce základního obvodu (jak byla popsána) je založena na těchto předpokladech:

- a) během první části periody (t_1) se kondenzátor C nabije na napětí U_s ,
- b) během druhé části periody (t_2) se kondenzátor vybije na nulové napětí.

Ve skutečnosti lze tyto podmínky splnit jen zčásti, např. tak, aby vliv zbytkových napětí při nabijení i vybijení byl stálý nebo zanedbatelně malý z hlediska požadované přesnosti měření.

Pokusme se příslušné vztahy odvodit:

Obvod, který se uplatní v první části periody, je na obr. 3. V náhradním schématu je R_{D1} odpor diody D_1 a R_M odpor mikroampérmetru M .

Obvodem protéká okamžitý proud

$$i_1 = I_{01} e^{-\frac{t}{R_1 C}} \quad (1),$$

kde

$$I_{01} = \frac{U_s}{R_1} \text{ a } R_1 = R + R_{D1} + R_M \quad (2).$$

Střední proud při kmitočtu

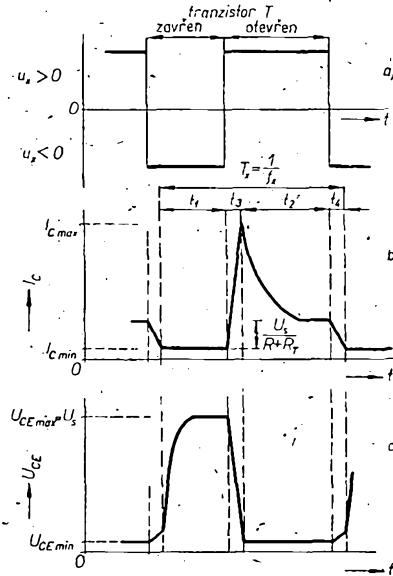
$$f_x = \frac{1}{T_x} = \frac{1}{(t_1 + t_2)}$$

je

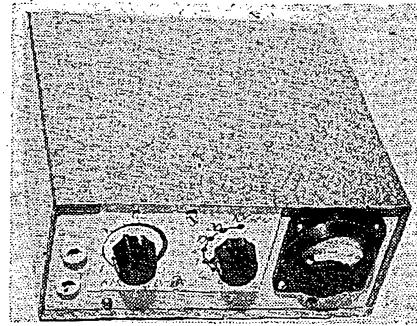
$$I_1 = \frac{I_{01}}{T_x} \int_0^{t_1} e^{-\frac{t}{R_1 C}} dt = \\ = U_s f_x C \left(1 - e^{-\frac{t_1}{R_1 C}} \right) \quad (3).$$

Poslední výraz odpovídá podmínce a). Pokud je totiž doba první části periody dostatečně dlouhá proti nabíjecí konstantě obvodu

$$t_1 \gg R_1 C; e^{-\frac{t_1}{R_1 C}} \ll 1 \quad (4),$$



Obr. 2. Průběhy napětí a proudu tranzistoru základního obvodu



Vybrali jsme na obálku AR

dostaneme zjednodušený vztah

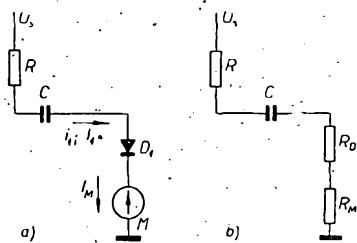
$$I_M = I_{C1} = U_s f_x C = k f_x \quad (5),$$

v němž je střední proud mikroampérmetrem přímo úměrný neznámému kmitočtu f_x .

Ve druhé části periody platí náhradní schéma na obr. 4. Celkový odpor

$$R_2 = R_T + R_{D2} \quad (6).$$

se skládá z odporu vodivého tranzistoru



Obr. 3. Základní obvod (tranzistor nevede)

R_T a diody D_2 , R_{D2} . Obvodem protéká vybijecí proud

$$i_2 = I_{02} e^{-\frac{t}{R_2 C}}; I_{02} = \frac{U_s}{R_2} \quad (7),$$

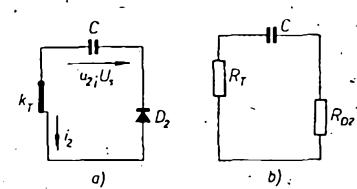
ovšem za předpokladu (4), že kondenzátor se v předcházející části periody nabil na napětí U_s . Okamžité napětí na odporu R_2

$$u_2 = i_2 R_2 = U_s e^{-\frac{t}{R_2 C}} \quad (8),$$

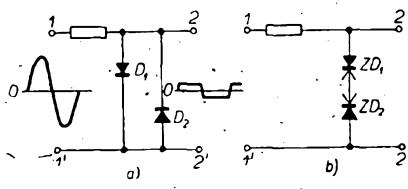
by mělo podle podmínky b) za dobu t_2 klesnout na velikost zanedbatelně malou proti U_s . Tato podmínka je splněna, pokud

$$t_2 \gg R_2 C \quad (9).$$

Při přesném výpočtu je třeba obě podmínky (4) a (9) kontrolovat současně sloučením vztahů (3) a (8). Pro naši potřebu však stačí kontrolovat obě podmínky odděleně.



Obr. 4. Základní obvod (tranzistor vede)

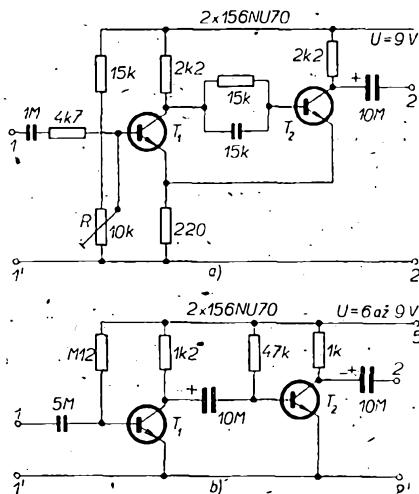


Obr. 5. Pasivní omezovací obvody

Zatížení tranzistoru v základním obvodu

Splnění obou zmíněných podmínek klade velké nároky na tranzistor použitý v základním obvodu (obr. 2b, c). Aby se v první části periody kondenzátoru C nabíjel co nejrychleji, musí být R_1 a tím hlavně R co nejmenší. Podobně pro rychlé vybití musí i R_2 být malý. Znamená to však, že v době t_2 je proudová špička omezena jen odporem tranzistoru a diody D_2 . Tranzistorem navíc protéká proud $U_s/(R + R_t)$.

Stanovení kolektorové ztráty z tak složitých průběhů je nesnadné. Naštěstí však v době maximálního proudu (t_2) je na kolektoru jen zbytkové napětí řádu desítek mV a naopak (doba t_1). Jen v době přechodu tranzistoru z nevodí-



Obr. 6. Aktivní omezovací obvody

vého do vodivého stavu (t_3) a naopak (t_4) je kolektorový přechod zatížen současně proudem i napětím. Za předpokladu zanedbatelné ztráty v době t_4 lze podle [5] stanovit ztrátu $P_C(t_3)$ v době t_3

$$P_C \doteq P_C(t_3) \doteq 0,17 U_s (I_{02} +$$

$$+ \frac{U_s}{R + R_T}) f_{xts}$$

$$[\text{mW}; \text{V}, \text{mA}, \Omega, \text{Hz}, \text{s}] \quad (10).$$

Ta představuje převážnou část celkové ztráty P_C a musí s dostatečnou rezervou vyhovět známému vztahu

$$P_C < \frac{t_{j\max} - t_{a\max}}{R_t} \quad (11),$$

kde $t_{j\max}$ je max. přípustná teplota přechodu,

$t_{a\max}$ – max. teplota okolí za provozu,

R_t – tepelný odpor tranzistoru.

Vstupní omezovací obvod

Samozřejmým požadavkem správné činnosti přímoukazujícího měřiče kmitočtu je správnost a nezávislost údaje na velikosti a tvaru vstupního průběhu. Znamená to, že tranzistor v základním obvodu musí zajistit splnění všech zmí-

něných podmínek, ať měří kmitočet signálu s průběhem sinusovým, pilovitým nebo pravoúhlým.

K tomu je však třeba zařadit mezi vstupní svorky a vlastní obvod vhodný omezovací stupeň.

V nejjednodušším případě vystačíme s útlumovým článkem, skládajícím se z odporu v podélné větví a dvojice diod v příčné větví. Jsou-li diody zapojeny protisměrně (obr. 5a), odpovídá výstupní napětí ohýbu jejich charakteristik v prostupném směru. Pro germaniové diody je to asi ± 200 až 400 mV, pro křemíkové $\pm 0,7$ až 1 V. Pro větší napětí se hodí zapojení podle obr. 5b. Výstupní napětí je tentokrát dán ohýbou závěrných charakteristik použitých Zenerových diod.

Tyto pasivní články se hodí jen tam, kde měřený signál má vždy dostatečnou amplitudu (sít apod.). Ve většině případů se však naopak musí vstupní signál současně i zesilit, aby vůbec mohl řídit tranzistor základního obvodu.

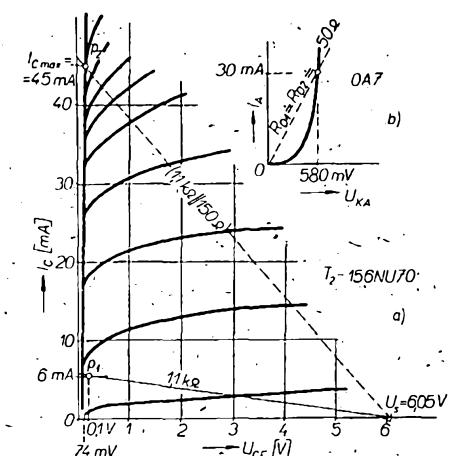
Příkladem může být Schmittův obvod na obr. 6a. Jde o dvoustupňový zesilovač s kladnou zpětnou vazbou-v emitoru. Vstupní signál již od několika desítek mV budí kmity pravoúhlého průběhu, které na výstupních svorkách dosahují rozkmitu několika voltů. Nevýhodou Schmittova obvodu je citlivost na průběh vstupního signálu, vyžadující i v praxi podle okolnosti změnu nastavení pracovního bodu potenciometrem R .

Proto se nejčastěji používá omezovací zesilovač podle obr. 6b. Jeho zapojení se nelší od schématu běžného zesilovače, liší se však nastavením pracovních bodů obou tranzistorů. Jsou možné různé kombinace, např. souměrné omezení kladných amplitud v jednom a záporných v druhém stupni apod. V našem příkladě můžeme klidový pracovní bod pro oba tranzistory znázornit bodem p_1 na obr. 7a.

Návrh přímoukazujícího měřiče kmitočtu

Úplné schéma přímoukazujícího měřiče kmitočtu je na obr. 8. Protože v podstatě odpovídá dosavadnímu výkladu, nevyžaduje podrobnější vysvělení.

Všimněme si jen, že druhý tranzistor omezovacího zesilovače pracuje současně jako spínač základního obvodu.



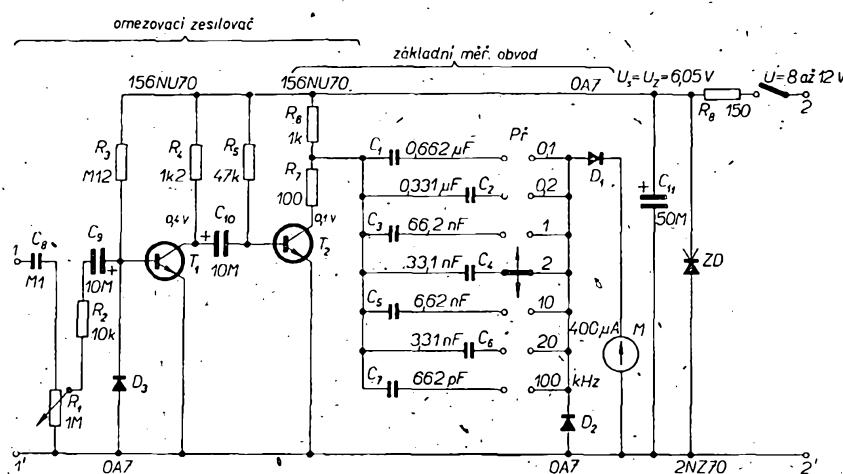
Obr. 7. Znázornění pracovních bodů tranzistoru a diod základního obvodu

Aby ani velkým signálem (desítek voltů) nebyl zesilovač poškozen, je na jeho vstupu zapojen omezovací článek podle obr. 5a. Podélný člen tvoří odpor R_2 . Jako protisměrně zapojené diody z předcházejícího výkladu slouží pro jednu pólárku D_3 a pro opačnou přechod emitor-báze tranzistoru T_1 .

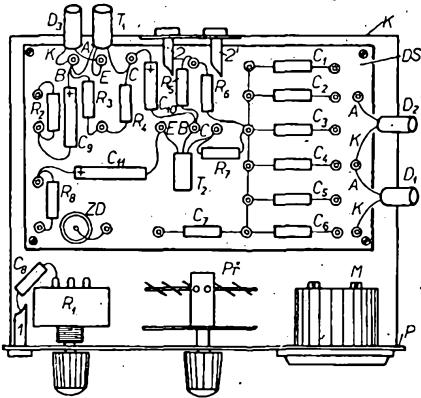
Navrheme nyní základní obvod tak, abychom mohli měřit kmitočty od 10 Hz do 100 kHz. Tím je dán i typ použitých polovodičů. Vyhoví středně rychlé výtranzistory 156NU70 (nebo lépe jejich spinaci varianta GS507) a diody s přiváreným hrotom 0A7, popř. GAZ51. Jejich spinaci doby (čas t_3 a t_4) jsou menší než 1 μ s. Stejně relativní chybě na všech rozsazích by odpovídaly poměry stupnic $1 : 3 : 10 \dots$ atd. Abychom si však ušetřili obtížné přepočítávání nebo kreslení další stupnice (od 0 do 3), zvolme rozsahy v poměru $1 : 2 : 10 \dots$, tedy do 100 Hz, 200 Hz, 1 kHz, 2 kHz, 10 kHz, 20 kHz a 100 kHz.

Měl jsem k dispozici mikroampérmetr M typu DHR3 o základním rozsahu 400μ A s vnitřním odporem $R_M = 600 \Omega$. Pro něj také platí následující výpočet. Zájemce o přesnější měření jistě použije některý z větších typů a obvod si sám upraví podle tohoto popisu:

Ze vztahu (5) je zřejmé, že střední proud mikroampérmetrem závisí na napěti U_s , kapacitě C a měřeném kmitočtu f_k .



Obr. 8. Zapojení přímoukazujícího měřiče kmitočtu 10 Hz až 100 kHz



Obr. 11. Základní obvod s pomocným tranzistorem v zapojení se společnou bází

Obr. 9. Rozložení součástek na kostře a panelu

Napětí U_s musí být tedy stálé a je proto stabilizováno Zenerovou diodou ZD (obr. 8). Při volbě Zenerova napětí (a tím typu diody) vycházíme ze dvou požadavků. Jedním je jeho minimální závislost na teplotě. Tento požadavek splňují diody v rozsahu $U_z = 5$ až $6,5$ V. Druhým je snadný výběr potřebných kapacit C pro jednotlivé rozsahy. Tak např. pro $I_M = 0,4$ mA; $U_s = 6$ V vychází pro desítkové kmitočty potřebná kapacita

$$C = \frac{I_M}{U_s f_x} = \frac{0,4 \cdot 10^{-3} \text{ A}}{6 \text{ V} (100 \text{ Hz}; 1 \text{ kHz}; \dots)} = 0,67 \mu\text{F}; 67 \text{ nF}; \dots$$

velmi blízká kapacitám v normalizované řadě drobných součástek TESLA (M68; 68k; ...).

Proto jsem použil diodu typu 2NZ70 a změřil její napětí $U_z = 6,05$ V při proudu diodou nad 10 mA.

Pak např. pro rozsah do $f_x = 1$ kHz vypočteme

$$C = \frac{0,4 \cdot 10^{-3} \text{ A}}{6,05 \text{ V} \cdot 10^3 \text{ Hz}} = 66,2 \text{ nF}$$

atd., jak je uvedeno v obr. 8. Rozsahu do 100 Hz (0,1 kHz) odpovídá kondenzátor $C_1 = 0,662 \mu\text{F}$, rozsahu do 100 kHz pak $C_7 = 662 \text{ pF}$. Všechny kapacity lze snadno složit z řady TESLA E12. Skutečné potřebné kapacity se však mohou mírně lišit vlivem vnitřních kapacit polovodičů a zbytkových napětí. Proto je třeba překontrolovat souhlas rozsahů spolehlivým generátorem.

Rozsahy a tím i kapacity C_1 až C_7 se přepínají přepínačem P . Použijeme buďto jednosegmentový dvanáctipolohový řadič, nebo vlnový přepínač PN533 16, v němž ponecháme jen jeden kontaktní „palec“ a západkovou desetičku propilujeme pro 7 poloh.

Zbývá nyní zkontovalovat, jak jsou na horních okrajích rozsahů splněny podmínky nabítí a vybití kondenzátoru C . Při nabíjení v čase t_1 se uplatní $R = 1 \text{ k}\Omega$, $R_M = 600 \Omega$ a $R_{D1} = 50 \Omega$ (obr. 7b), tedy $R_1 = 1650 \Omega$. Časová konstanta $R_1 C = 0,1 \cdot 10^{-3} \text{ s}$ způsobí i na rozsahu pro měření nejvyšších kmitočtů za dobu poloviny kmitu $t_1 = 0,5 \cdot 10^{-3} \text{ s}$ pokles na

$$U_s e^{-\frac{0,5 \cdot 10^{-3} \text{ s}}{0,1 \cdot 10^{-3} \text{ s}}} = 0,0105 U_s,$$

tedy asi 1 % původního napětí.

Protože vodivý tranzistor T_2 má podle obr. 7a (bod β_2) malý odpor ($\text{rádu } \Omega$) a mohl by být proudovou špičkou poškozen, je v sérii s ním zapojen ochranný odpor $R_7 = 100 \Omega$.

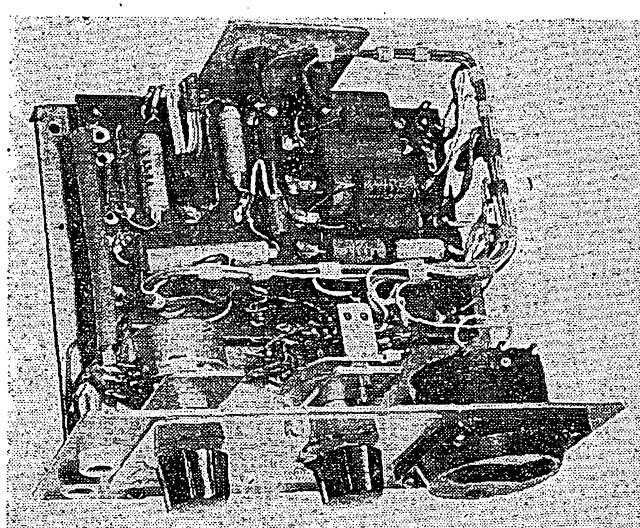
Během vybíjení v čase t_2 je tedy třeba počítat s odporem tranzistoru $R_T + R_7 = 100 \Omega$, diody $R_{D2} = 50 \Omega$, tedy s celkovým odporem $R_2 = 150 \Omega$. Také, zde je splněna podmínka (9) $0,5 \cdot 10^{-3} \text{ s} \gg (R_2 C = 150 \Omega \cdot 66,2 \cdot 10^{-9} \text{ F} = 10^{-5} \text{ s})$.

Zatížení tranzistoru v době $t_3 = 1 \mu\text{s} = 10^{-6} \text{ s}$ se nejvíce projeví při nejvyšším měřeném kmitočtu, zde $f_{x \max} = 10^5 \text{ Hz}$. Podle vztahu (10)

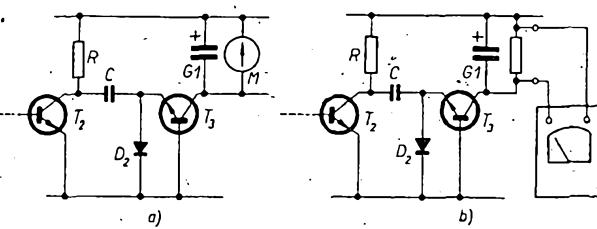
$$P_C = 0,17 \cdot 6,05 \text{ V} \left(\frac{6,05 \text{ V}}{0,15 \text{ k}\Omega} + \frac{6,05 \text{ V}}{1,1 \text{ k}\Omega} \right) \cdot 10^5 \text{ Hz} \cdot 10^{-6} \text{ s} = 4 \text{ mW}.$$

I při teplotě okolo $t_a \max = 40^\circ \text{C}$ má tranzistor T_2 (156NU70) dostatečnou rezervu, neboť jeho teplota přechodu podle vztahu (11) nepřesáhne

$$t_j = t_a \max + R_t P_C = 40^\circ \text{C} + 0,6 \frac{\text{mW}}{\text{mW}} \cdot 4 \text{ mW} = 42,4^\circ \text{C} \\ (t_{j \max} = 75^\circ \text{C}).$$



Obr. 10. Pohled na kostru přímoukazujícího měříce kmitočtu



Mechanická konstrukce přímoukazujícího měříče kmitočtu

Mechanická konstrukce je zřejmá z obr. 9 a 10 a odpovídá osvědčenému uspořádání, popsanému v RK 2/68, str. 2.

Základ tvoří kostra K (výšky asi 10 mm) z hliníkového plechu. K její přední svíslé stěně je dvěma šroubkami M3 připevněn panel P se zdírkami I , I' , potenciometrem R_1 , přepínačem P a mikroampérmetrem M .

Na vodorovné ploše je čtyřimi šroubkami M3 s distančními trubičkami o délce asi 5 mm upevněna pertinaxová destička s pájecími očky DS . Rozložení součástek je zřejmé z obr. 9. K propojení kondenzátorů C_1 až C_7 s přepínačem P slouží forma provléčená kousky bužírek (obr. 10).

Jednotlivé body na spodní straně destičky si každý snadno propojí podle schématu na obr. 8. Snažíme se vést dráty tak, aby se navzájem nekřížily.

Celek je zasunut do ocelového pláště s tříkaným tepaným lakem.

Pokyny k uvádění do chodu a měření

Po sestavení celého měříče a propojení znova překontrolujeme umístění součástek a spoje.

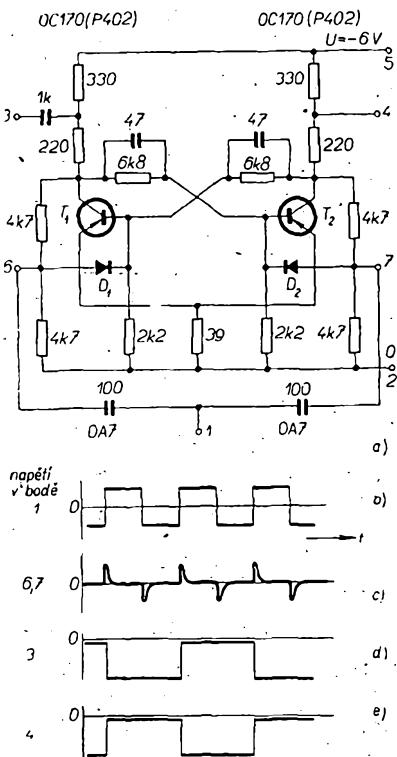
Ke zdírkám 2, 2' přivedeme napětí 8 až 9 V (2 ploché baterie). V jednostranových bodech kontrolujeme napětí podle údajů ve schématu (obr. 8).

Potenciometr R_1 vytvoříme na minimální odpor — jeho běžec je na uzemněném vývodu. Přepínač P přepojíme na rozsah 100 Hz a na vstupní svorky I , I' přivedeme síťové napětí (několik voltů ze zvonkového reduktoru, žárovicí napětí elektronek apod.). Pak pomalu protáčíme běžec potenciometru R_1 k hornímu „živému“ konci. Přitom se výchylka ručky mikroampérmetru zvětšuje, až se ručka ustálí na údaji „50 Hz“ (nebo v jeho okolí). Další zvětšování citlivosti však již nemá na výchylce ručky žádoucí vliv. To je důkaz správné činnosti omezovacího zesilovače.

Pak popsáný postup opakujeme s tónovým generátorem a generátorem „středních kmitočtů“ a podle potřeby definitivně upravíme kapacity kondenzátorů C_1 až C_7 .

I při skutečném měření tedy dbáme, abychom mohli v takové oblasti vstupní citlivosti, kde změna vstupního napětí nebo změna polohy běžce potenciometru R_1 nemá vliv na výchylku ručky mikroampérmetru. To platí především při měření kmitočtů s velkým rozdílem doby impulsu a mezery (střída menší než asi 1 : 3). Přesnost měření kmitočtů popsáným přístrojem je asi $\pm 3\%$.

Pro zajímavost uvedeme, že místo mikroampérmetru M může být připojeno jiné ručkové měřidlo, např. s větší stupnicí. Jeho výchylka pro $400 \mu\text{A}$ odpovídá maximálnímu kmitočtu jednotlivých rozsahů.



Obr. 12. Binární dělič a průběhy jeho proudů a napětí

Rozšíření rozsahu měřených kmitočtů

Jak si čtenář jiště všiml, je nejvyšší měřený kmitočet omezen možnostmi reálnizace nabíjecího a vybijecího obvodu s malou časovou konstantou. Hlavní překázkou — podle vztahu (4) — je odpor R_1 , který stojí v cestě nabíjecímu proudu. Lze jej zmenšit zmenšením kolektového odporu R (obr. 1a), zmenšením vnitřního odporu měřidla R_M pod stovky Ω je však při potřebné citlivosti nereálné.

V těchto případech lze s výhodou použít další tranzistor T_3 v zapojení se společnou bází (obr. 11). Jeho vstupní odpor je řádu desítek ohmů. Přechod báze — emitor přebírá funkci diody D_1 . Výstupní obvod kolektoru může být uspořádán buď pro měření proudu (obr. 11a) nebo napětí, zpravidla vnějším voltmetrem (obr. 11b).

Tímto způsobem je možné zvýšit maximální měřený kmitočet na několik set kHz. Předrazením binárních děličů lze maximální kmitočet dále zvýšit (obr. 12). S příchodem pulsů vzniklých derivací vstupního signálu o kmitočtu f_x na vstup 1 se střídavě mění vodivý a nevodivý stav obou tranzistorů (podrobněji viz např. [4]). Na obou kolektorech se objeví napětí pravoúhlého průběhu o kmitočtu $\frac{f_x}{2}$ (obr. 12b, c, d, 12e). Zařazením takových obvodů za sebou se na jejich výstupních svorkách 3, 4, ..., n objeví kmitočet, který je nižší proti původnímu, a to $\frac{f_x}{2}, \frac{f_x}{2^2}, \frac{f_x}{2^3}, \dots, \text{obecně } \frac{f_x}{2^n}$. Zapojíme-li tedy za sebou podle obr. 13 pět obvodů z obr. 12, získáme dělič, zmenšující kmitočet $2^5 = 32$ krát. S přimoukazujícím měřičem kmitočtu podle obr. 8, připojeným ke svorce 3 některého z bistabilních obvodů BD1 až BD5 (obr. 13), lze měřit až do $32 \cdot 100 \text{ kHz} = 3,2 \text{ MHz}$. Není

ovšem vyloučeno, že pro tento nejvyšší kmitočet bude nejrychleji pracující obvod BD1 individuálně nastavit.

Pro spolehlivé získání derivačních budicích pulsů i z původně harmonického průběhu je třeba zařadit na vstup omezovací obvod z obr. 6b. Je samozřejmé, že bude tentokrát osazen stejnými tranzistory jako bistabilní obvody.

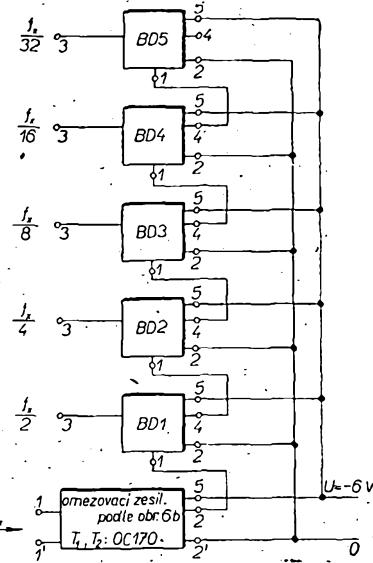
Závěr

Přimoukazující měřič kmitočtu je užitečný přístroj při uvádění do chodu generátorů napětí nejrůznějších periodických průběhů. Současně je ukázkou praktického využití tranzistorů ve spinacích obvodech, které v celé elektronice neustále nabývají na významu.

Literatura

- [1] Horna, O. A.: Zajímavá zapojení v radiotechnice. SNTL Praha: 1961, str. 92 až 97.
- [2] Sobolevskij, A. G.: Impulsová technika. SNTL Praha: 1961, str. 43 až 60 a 62 až 80.
- [3] Albrecht, H.: Zeigeraufzähler zur Überwachung der Netzfrequenz. Radio u. Fernsehen 13/66, str. 397 až 398.
- [4] Budinský, J.: Technika tranzistorových spinacích obvodů. SNTL Praha: 1963, str. 191 až 238.

[5] Čermák, J., Navrátil, J.: Tranzistorová technika. SNTL Praha: 1968, str. 398 až 401.



Obr. 13. Dělič kmitočtu složený z binárních děličů

UŽITEČNÝ ZDROJ VYSOKÉHO NAPĚTI

V radioamatérovém dílně se často vyskytne potřeba zdroje vysokého napěti, ať už k napájení vysílače, osciloskopické obrazovky nebo jiných elektronických přístrojů; nejčastěji se používají speciální vysokonapěťové transformátory nebo zdvojovace napětí. Zdroj lze postavit i z běžných součástí. Tak např. k získání stejnosměrného napětí 700 V lze použít transformátor se sekundárním napětím 2×325 V.

Konstrukce využívá základního zapojení se sériovým spojením dvou usměrněných napětí. U známého dvoucestného usměrnění se zatěžují jednotlivá sekundární vinutí transformátoru střídavě. Z každé poloviny vinutí se usměrňuje jedna půlvlna střídavého proudu. V navrhovaném zapojení se zatěžují obě sekundární vinutí současně. Vezmeme-li v úvahu pro zjednodušení výkladu jen jedno sekundární vinutí, pak je při kladné půlvlně usměrňováno napětí z tohoto vinutí diodou D_3 , při záporné půlvlně diodou D_1 . Střední vývod sekundárního vinutí není uzemněn, obě napětí jsou proto „v sérii“. Jako záporný pól slouží anodové vývody diod D_1 a D_2 , které jsou uzemněny. Střední odbočka sekundárního vinutí slouží k odebrání poloviny celkového usměrněného napětí, které je dalším filtračním řetězem vyhlazeno.

K usměrnění je možné použít selenové nebo křemíkové usměrnovače. Křemíkové usměrnovače mají, jak známo, mnoho výhod — malý vnitřní odpor, jsou provozně spolehlivé a mají téměř neomezenou životnost. Použit lze jakýkoli typ v sériovém zapojení (podle požadovaného provozního napětí transformátoru). Tak např. pro napětí 325 V je výhodné použít dvě sériově spojené diody KY705 nebo KY725, které lze zatěžovat proudem až 700 mA, popřípadě 1 A u KY725. Ještě výhodněji jsou křemíkové usměrnovací bloky KY298. Mají dvě usměrnovací cesty, jsou určeny pro střídavé efektivní napětí 2×600 V a zatěžovat lze proudem 0,5 A, což pro většinu případů stačí. Protože mají epo-

xidové pouzdro, lze je v přístroji montovat jednoduše. Jsou k dostání levně v prodejně výrobků II. jakosti n. p. Tesla Rožnov v Rožnově p. R. Typ KY298 II. jakosti stojí Kčs 105,—, tentýž usměrnovač s jednou použitelnou usměrnovací cestou Kčs 52,—.

K vyhlazení usměrněného napěti

700 V jsou třeba dva sériově spojené elektrolytické kondenzátory s kapacitou

50 nebo 100 μF pro napětí 500 V.

Vyhlažovací tlumivka ve vnějším musí být

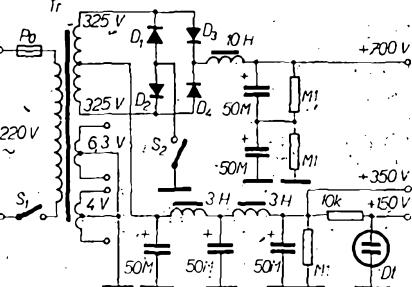
pro větší provozní napětí, musí tedy mít

dobrou izolaci proti zemi a vrstvy vinutí

musí být proloženy izolačním papírem.

Doporučují poloviční usměrněné napětí 350 V vyhlaudit dvěma tlumivkami.

Podle potřeby lze k tomuto výstupu



trvale připojit elektronkový stabilizátor napětí, jímž se zajistí stabilizované napětí 150 V při odběru proudu od 10 do 40 mA (použije-li se stabilizátor napětí 14TA31 nebo StR150/40) nebo do 80 mA (stabilizátor StR150/80). Pozor však na odpor 10 k Ω před stabilizátorem. Musí být dimenzován na výkon nejméně 10 W, popřípadě 25 W. Místo jednoduché stabilizační výbojkou lze na výstup připojit i čtyřdráhovou výbojku 11TF25 nebo 12TF25 v obvyklém zapojení. Pokud má někdo k dispozici Zenerovy diody s napětím 35 V, je možné jejich sériovým spojením dosáhnout stejně dobrého napěťového stabilizovaného děliče s možností odběru menších napětí.

ARITMETICKÁ JEDNOTKA PRO DEMONSTRACI ČINNOSTI ČÍSLICOVÉHO POČÍTAČE

Kamil Kraus

Jedním z největších objevů našeho století jsou stroje na zpracování informací, které ve velmi krátké době zasáhly takřka do všech oboháčených moderních věd a staly se i přímým tvůrcem technického pokroku. Jejich význam je tak velký, že je nutné, aby technik byl seznámen alespoň se základy jejich funkce a aplikacemi možnostmi.

Odborné zpracování teorie samočinných počítačů na vědecké úrovni i na úrovni pro pracovníky se středním odborným vzděláním bylo již úspěšně řešeno; narážíme však na potíže vyplývající z naprostého nedostatku vhodných demonstračních pomůcek k vysvětlení teorie a funkce číslicových počítačů. Pokusil jsem se proto navrhnout aritmetickou jednotku, která by sloužila tomuto účelu.

- Návrh vychází z těchto hledisek:
1. aby finanční náklad na stavbu byl v únosných mezech,
 2. aby stavba byla pokud možno snadná.

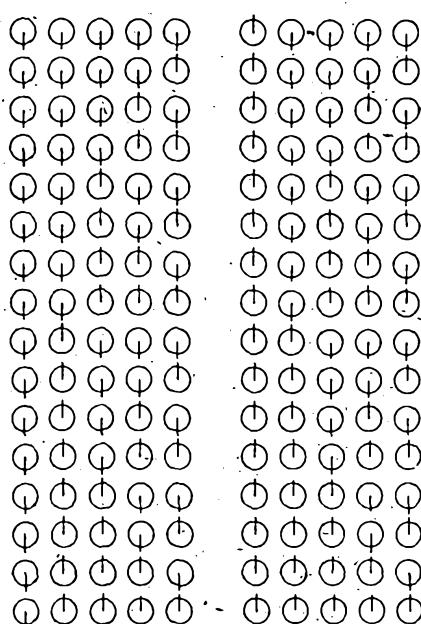
Pro snadnější porozumění koncepcii návrhu přirovnáme činnost počítače k činnosti souboru dvoupolohových spínačů, na němž si nejprve vysvětlíme základní početní operace.

Zobrazení čísel v číslicovém počítači

Principem činnosti číslicového počítače, který se na první pohled zdá znacně komplikovaný, je v podstatě plně automatizované, velmi rychlé spinání a rozpínání elektrických obvodů. Přijmeme-li tutó představu, můžeme vlastně činnost počítače vyjádřit funkcí jednoduchého dvoupolohového spínače. Samočinný počítač si pak můžeme představit jako soubor velkého počtu spínačů s dvěma polohami, jejichž přepínáním v určitém, přesně stanoveném pořadí můžeme realizovat jednoduché početní operace, přičemž různými kombinacemi jejich poloh zobrazujeme čísla ve dvojkové soustavě.

Pochopit činnost samočinného počítače znamená dát odpověď na dvě otázky:

1. Jakým způsobem lze souborem určitého počtu dvoupolohových spínačů zobrazení různá čísla.



Obr. 1. Polohy spínačů

2. Který elektrický obvod může nahradit dvoupolohový spínač a jak se přepínání uskutečňuje.

Rozbereme nejprve podrobne první otázku, kterou přesformulujieme takto: kolik různých skupin prvků může být reprezentováno dvěma, třemi, až n spínači?

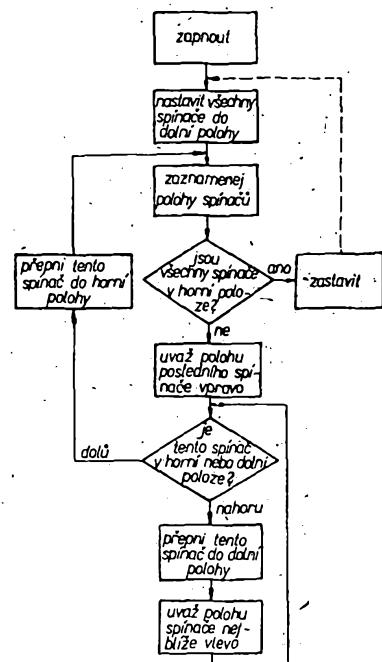
Uvědomime-li si, že každý spínač má jen dvě polohy, pochopíme okamžitě důvod vyjadřování čísel ve dvojkové soustavě a také poznáme, že souborem spínačů a jejich různými polohami můžeme vytvářet skupiny 2, 3 až n prvků, v nichž se každý prvek může opakovat 2krát, 3krát až n krát v libovolném pořadí a že tedy jde o variaci 2., 3. až n třídy ze dvou prvků s opakováním. Počet variací je dán vztahem

$$V_{2/n} = 2^n. \quad (1)$$

Protože pro další výklad budeme potřebovat schéma různých poloh určitého počtu spínačů, předpokládejme pět dvoupolohových spínačů a výšetřeme podrobne všechny možné variace s opakováním, jejichž počet je podle vztahu (1): $V_{2/5} = 2^5 = 32$. Abychom tento problém řešili již ohledem na funkci číslicového počítače, který řídí svoji činnost podle určitého daného souboru instrukcí, vyjdeme ze základní polohy (obr. 1, první rámeček), v níž je všech pět spínačů „dolů“ a realizujeme jednotlivé variace podle schématu na obr. 2. Výsledek operací je na obr. 1 a doporučuji čtenářům, aby si sám celý postup vyzkoušel (např. se zápalkami).

Nyní přiřadíme jednotlivým skupinám příslušná čísla ve dvojkové soustavě. Stačí, abychom označili dolní polohu spínače číslicí 0, horní číslicí 1.

(Pozn. red. - Aby byl čtenářům dokonale jasný další výklad, uvádíme postup převádění čísel z desítkové soustavy do dvojkové a naopak. Cislice na-



Obr. 2. Schéma spínání

prvním, druhém až n -tém místě (zprava) čísla ve dvojkové soustavě udává počet nultých, prvních, druhých až $(n-1)$ -nich mocnin čísla 2. Číslo vyjádřené v desítkové soustavě musíme proto rozdělit na součet mocnin čísla 2. Nejlépe to bude patrné z příkladu. Mějme číslo 43. Nejvýšší mocninou čísla 2 obsaženou ve 43 je číslo 32, tj. 2^5 (viz tabulka 1). Na příslušné místo, tedy šesté zprava, napišeme 1. Další nižší mocnina, $2^4 = 16$, už se nevaje (dostali bychom $32 + 16 = 48$), napišeme proto na páte místo zprava 0. Další mocninou je $2^3 = 8$, $32 + 8 = 40$, napišeme 1. Na třetím místě zprava bude 0 (přičtením $2^2 = 4$ bychom dostali $40 + 4 = 44$). Na druhém místě bude 1, přičtením $2^1 = 2$ dostaneme 42 a konečně na prvním místě zprava bude opět 1, protože $2^0 = 1$ a $42 + 1 = 43$. Jak tedy přehledně plyne z tabulky 1, zapišeme číslo 43 ve dvojkové soustavě jako 101011 (tj. $1 \cdot 2^6 + 0 \cdot 2^5 + 1 \cdot 2^4 + 0 \cdot 2^3 + 1 \cdot 2^2 + 1 \cdot 2^1 + 1 \cdot 2^0$).

Přestože je možné zapsat např. číslo 4₁₀ ve dvojkové soustavě třemi číslicemi, doplňujeme je nulami na šest nebo raději devět číslic (z důvodů, které vyplývají z dalšího výkladu). Hovoříme tak o šesti- nebo devítibitovém čísle ve dvojkové soustavě. Každou číslici nazýváme bit, což je zkrácení slov binary digit, „dvojková číslice“.

Tabulka 1.

$2^5 (= 32)$	$2^4 (= 16)$	$2^3 (= 8)$	$2^2 (= 4)$	$2^1 (= 2)$	$2^0 (= 1)$
1	0	1	0	1	1

Podobně rozložíme např. číslo 197:

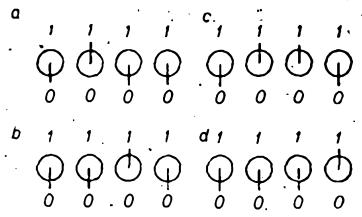
$2^7 (= 128)$	$2^6 (= 64)$	$2^5 (= 32)$	$2^4 (= 16)$	$2^3 (= 8)$	$2^2 (= 4)$	$2^1 (= 2)$	$2^0 (= 1)$
1	1	0	0	0	1	0	1

Analogicky postupujeme při převádění čísel z dvojkové soustavy do desítkové. Mějme např. číslo 110010. Zapišeme je do podobné tabulky:

$2^5 (= 32)$	$2^4 (= 16)$	$2^3 (= 8)$	$2^2 (= 4)$	$2^1 (= 2)$	$2^0 (= 1)$
1	1	0	0	1	0

Sečtením těchto mocnin čísla 2 dostaneme:

$$1 \cdot 2^5 + 1 \cdot 2^4 + 0 \cdot 2^3 + 0 \cdot 2^2 + 1 \cdot 2^1 + 0 \cdot 2^0 = 32 + 16 + 0 + 0 + 2 + 0 = 50.$$



Obr. 3. Zobrazení čísel spínači podle věty 1

Součet ve dvojkové soustavě

Zapamatujme si toto důležité ujednání:

Věta 1. – Přepínáme-li spínač z polohy 0 do polohy 1, nemění se poloha žádného dalšího spínače. Při přepínání z polohy 1 do polohy 0 se současně přepíná následující spínač do opačné polohy. Následujícím spínačem budeme vždy rozumět spínač na pravé straně od přepinaného spínače.

Naše ujednání si vysvětlíme na příkladě.

Příklad 1 (obr. 3). a) přepínáme-li druhý spínač zleva (obr. 3a) z polohy 1 do polohy 0, přepíná se současně následující spínač (tj. třetí z levé strany) z polohy 0 do polohy 1. Výsledek je na obr. 3b.

b) přepínáme opět druhý spínač zleva (obr. 3c) z polohy 1 do polohy 0. Protože následující spínač se současně přepíná z polohy 1 do polohy 0, musí se také měnit poloha dalšího, tj. čtvrtého spínače z polohy 0 do polohy 1. Výsledek je na obr. 3d.

Z důvodu, které si vysvětlíme v poslední části článku na skutečném obvodi, zapisujeme a tedy také čteme čísla obráceně, tj. zprava doleva. Poloze spínačů na obr. 3a, b, c, d odpovídají tedy čísla

a—b:

1 0₂
1 0 0₂

Přepnutí druhého spínače z polohy 1 do polohy 0 znamená přičtení čísla 1 0₂. Přepnutím spínače jsme tedy sečetli čísla

1 přenos
 ↑
 10
 10
100₂

přičemž současné přepnutí třetího spínače z polohy 0 do polohy 1 znamená přenos jednotky do následujícího vyššího řádu.

c—d:

Poloze spínačů na obr. 3c, d odpovídají čísla

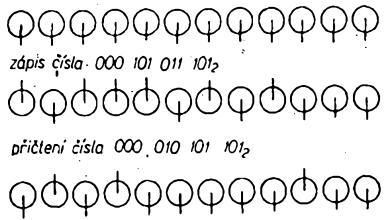
výchozí poloha
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q
0 0 0 0 0 0 0 0 . 0 0 0 0
zápis čísla 011 011 001
Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q

1. krok přičláme jen první jedničku, ostatní polohy neměníme
Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q
2. krok přičláme ostatní čísla, nulou na druhém místě začínáme
Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q

čtení výsledku od zadu
101 111 101₂ = 381₁₀

Obr. 4. Součet souborem spínačů

výchozí poloha



čtení výsledku

001 000 001 010₂ = 522₁₀

Obr. 5. Součet souborem spínačů

1 1 0₂
1 0 0 0₂.

Přepnutí druhého spínače z polohy 1 do polohy 0 znamená rovněž přičtení čísla 1 0₂. Protože se však nyní přepíná i třetí spínač z polohy 1 do polohy 0, přepne se i čtvrtý z polohy 0 do polohy 1. Přepnutím spínačů jsme tedy sečetli čísla

1 1 přenos
 ↑
 1 1 0
 1 0
10 0 0₂

Shrneme-li oba případy, můžeme říci: přepnutí spínače z polohy 0 do polohy 1 znamená přičtení jednotky; přičítáme-li 0, zůstává příslušný spínač v nezměněné poloze. Přepnutí spínače z polohy 1 do polohy 0 znamená přenos jednotky do následujícího vyššího řádu.

Celý postup si podrobne vysvětlíme na dalších příkladech, přičemž v prvním jsou použita devítibitová čísla, ve druhém dvanáctibitová.

Příklad 2. – Sečteme devítibitová čísla

217₁₀ = 011 011 001₂ a
164₁₀ = 010 100 100₂.

Výsledek bude:

011 011 001 ₂	217 ₁₀
010 100 100 ₂	164 ₁₀
101 111 101 ₂	381 ₁₀

Zkouška: 1 2⁸ + 0 2⁷ + 1 2⁶ + 1 2⁵ + 1 2⁴ + 1 2³ + 1 2² + 0 2¹ + 1 2⁰ = 256 + 64 + 32 + 16 + 8 + 4 + 1 = 381.

Postup přepínání je na obr. 4.

Příklad 3. Sečteme čísla 349₁₀ = 000 101 011 101₂ a

173₁₀ = 000 010 101 101₂.

Výsledek bude:

000 101 011 101 ₂	349 ₁₀
000 010 101 101 ₂	173 ₁₀
001 000 001 010 ₂	522 ₁₀

Zkouška: 1 2⁹ + 1 2⁸ + 1 2⁷ + 1 2⁵ = 512 + 8 + 2 = 522₁₀.

Částečně je postup přepínání na obr. 5 a nechávám na čtenáři, aby si jej sám dokončil.

V souvislosti s prvním krokem příkladu 2 je třeba si dobře uvědomit, že přičtení „první jednotky“ čísla znamená změnu polohy osmého spínače (zleva) z polohy 1 do polohy 0, tedy přenos jednotky o jeden řád výše, tj. současně přepnutí devátého spínače z polohy 0 do polohy 1. To platí samozřejmě i dále.

Rozdíl ve dvojkové soustavě

Protože podstatu opět nejlépe pochopíme na příkladě, vezměme tento součet dvou devítibitových čísel:

1 1 1 1 1 1 1 1 1 přenos
 ↑↑↑↑↑↑↑↑↑↑↑
 0 0 0 0 0 0 0 0 1₂
 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 2₂
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0

Tento výsledek je velmi důležitý a je třeba jej proto blíže vysvětlit.

Protože 000 000 001₂ = 1₁₀ a součet obou čísel je roven nule, musí platit 111 111 111₂ = —1₁₀. Říkáme, že číslo 111 111 111₂ je dvojkovým doplnkem čísla 000 000 001₂ a obrácenem. Sčítání, v němž nebereme v úvahu poslední přenos (půltučná jednotka), označujeme jako sčítání dvojkových doplnků. Dále uvidíme, že u číslicových počítačů se koncový přenos ani neobjevuje.

Všimneme-li si obou daných čísel, snadno zjistíme, že dvojkový doplnek určíme tak, že v daném čísle zaměníme číslice 0 a 1 a k výsledku přičteme 1.

Příklad 4. K číslu 164₁₀ = 010 100 100₂ je doplněk 101 011 011
+ 1
101 011 100₂ =
= —164₁₀.

a c
Q Q Q Q Q Q O Q Q
b d
Q O Q O Q O Q Q Q Q

Obr. 6. Zobrazení čísel spínači podle věty 2.

K číslu 173₁₀ = 000 010 101 101₂ je doplněk 111 101 010 010
+ 1
111 101 010 011₂ =
= —173₁₀.

Jak je zřejmé, odpovídá kladnému číslu zapsanému v desítkové soustavě ve dvojkové soustavě devítí- nebo dvanáctibitové číslo začínající vždy nulou, zápornému číslu devítí nebo dvanáctibitové číslo začínající číslicí 1.

Protože (jak vyplývá z úvodního příkladu) odečteme dvě čísla tak, že k menšímu přičteme doplněk menšíte, lze dvě čísla odečíst podle stejných pravidel jako sečít (v příkladech 2 a 3). Odečítat tímto způsobem by však bylo zdlouhavé, protože bychom museli nejprve stanovit příslušné doplnky a „vložit“ je do počítace, který by pak čísla sečetl. Celý

číslo 164₁₀ = 010 100 100₂
výchozí poloha

Q Q Q Q Q Q Q Q Q

1.krok: přepneme spínač č. 8 zleva

Q O Q Q Q Q Q O Q

2.krok: nastavujeme postupně další čísla

Q Q Q Q Q Q Q O Q

Q Q Q Q Q Q Q Q Q

čtení výsledku zprava 101 011 100₂ = —164₁₀

číslo 173₁₀ = 000 010 101 101₂
výchozí poloha

Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q

1.krok: přepneme spínač č. 8 zleva

Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q

čtení výsledku zprava 111 101 010 011₂ = —173₁₀

Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q
Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q
Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q
Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q

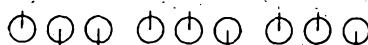
čtení výsledku zprava 111 101 010 011₂ = —173₁₀

Obr. 7. Zobrazení záporných čísel

výchozí poloha



1.krok: zápis čísla $011\ 011\ 001_2$ podle věty 1



2.krok: přičtení čísla $010\ 100\ 100_2 = 164_{10}$ podle věty 2



čtení výsledku zprava

$$000\ 110\ 101_2 = 53_{10}$$

Obr. 8. Rozdíl (odečítání) souborem spínačů

postup je možné urychlit, uděláme-li opačné ujednání, než jaké bylo vysloveno větou 1.

Věta 2. Přepínáme-li spínač z polohy 0 do polohy 1, mění se poloha následujícího spínače. Přepínání z polohy 0 do polohy 1 nemění polohu žádného dalšího spínače.

Příklad 5. Přepínání podle věty 2 je zřejmé z obr. 6. V případech *a-b* i *c-d* jsme přepínali druhý spínač zleva. Jednoduchý případ 5 dále rozšíříme.

Příklad 6. Podle věty 2 nastavíme na souboru spínačů čísla

$$164_{10} = 010\ 100\ 100_2$$

$$173_{10} = 000\ 010\ 101\ 101_2$$

Postup nastavování je podrobně na obr. 7.

Z příkladu 6 vyplýne okamžitě tento závěr: nastavujeme-li dané číslo postupem vyjádřeným větou 2, dostaneme na počítači přímo doplněk tohoto čísla.

Postup určení rozdílu počítačem si vysvětlíme na příkladech.

Příklad 7. Odečteme čísla:

$$217_{10} = 011\ 011\ 001_2$$

$$- 164_{10} = 101\ 011\ 100_2$$

Výsledek bude:

$$011\ 011\ 001_2 \quad 217_{10}$$

$$- 101\ 011\ 100_2 \quad - 164_{10}$$

$$\hline 000\ 110\ 101_2 \quad 53_{10}$$

Zkouška: $1.2^7 + 1.2^4 + 0.2^3 + 1.2^2 + 0.2^1 + 1.2^0 = 32 + 16 + 4 + 1 = 53$.

Postup výpočtu číslicovým počítačem je na obr. 8.

Příklad 8. Odečte čísla

$$349_{10} = 000\ 101\ 011\ 101_2 \quad a$$

$$- 173_{10} = 111\ 101\ 010\ 011_2 \quad b$$

Výsledek bude:

$$000\ 101\ 011\ 101_2 \quad 349_{10}$$

$$- 111\ 101\ 010\ 011_2 \quad - 173_{10}$$

$$\hline 000\ 010\ 110\ 000_2 \quad 176_{10}$$

1.

Zkouška: $1.2^7 + 1.2^6 + 1.2^4 = 128 + 32 + 16 = 176_{10}$.

Stručný postup výpočtu samočinným

výchozí poloha



1.krok: nastavený číslo $000\ 101\ 011\ 101_2$ podle věty 1



2.krok: zápis čísla $000\ 010\ 101\ 101_2 = 173_{10}$ podle věty 2

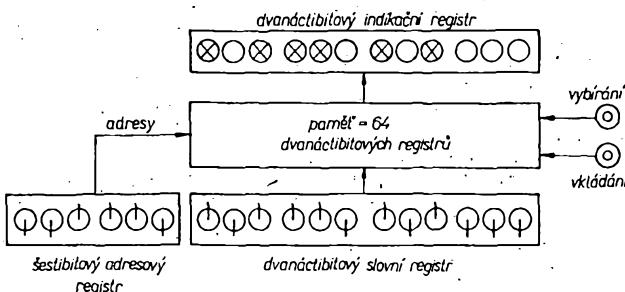


čtení výsledku zprava

$$000\ 010\ 110\ 000_2 = 176_{10}$$

Obr. 9. Rozdíl (odečítání) souborem spínačů

Obr. 10. Vkládání čísel do paměti počítače



počítačem je na obr. 9 a doporučuji opět čtenáři, aby jej udělal podrobně.

Nyní známe již dost, abychom pochopili činnost počítače. Abychom si však dovedli představit, jak číslicový počítač pracuje a současně získali představu; kterou částí je navržená jednotka, povíme si stručně o celkovém uspořádání počítače.

Uspořádání samočinného počítače

Náhrada dvoupolového spínače se v moderní elektronice řeší mnoha různými způsoby; základní elektronický obvod, který je analogický dvoupolovému spínači, se jmenuje bistabilní klopný obvod. Pro bistabilní klopný obvod se v literatuře vžilo dost neobvyklé označení „flip-flop“. Protože každý bistabilní obvod může „uchovat“ jednu číslici, může být např. dvanáctibitové číslo $000\ 101\ 011\ 101_2 = 349_{10}$ zobrazeno, jak jsme již řekli, různými polohami dvanácti spínačů nebo různými polohami souboru dvanácti bistabilních obvodů.

Jednou ze základních částí počítače je paměť, která slouží k uchování do ní vložených informací ve tvaru čísel (= slov, bitů). Paměť tedy tvorí velký počet bistabilních obvodů. Souboru n dvoupolohových zařízení, jímž může být zobrazeno n -bitové číslo, říkáme krátce n -bitový registr. Soubor dvanácti spínačů, který je ekvivalentní souboru dvanácti bistabilních obvodů, označujeme pak jako dvanáctibitový registr. Protože – jak již víme – lze na takovém souboru vytvořit $2^{12} = 4096$ různých variací, lze tímto souborem zobrazit 4096 různých čísel ve dvojkové soustavě.

Paměť počítače tvoří tedy velký počet registrů. Abychom získali názornou představu, přirovnáme paměť počítače k městu. V tomto přirovnání odpovídají jednotlivé registry jednotlivým domům ve městě. Určitý dům lze najít, známe-li jeho číslo, vlastně jeho adresu. Aby bylo možné najít v paměti počítače určitý registr (= dům, = číslo), je každému registru přiřazeno určité pořadové číslo, jemuž se říká stejně – adresa. Abychom přenesli číslo do paměti, je tedy třeba použít dva registry:

- registr udávající adresu – adresový registr,
- registr udávající přenášené číslo – slovní registr.

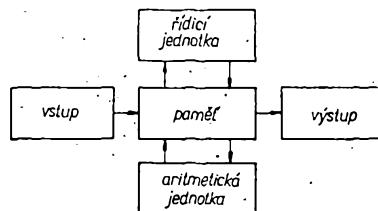
Představme si registr vytvořený dvoupolovými spínači a proberme si příklad z obr. 10. Predpokládejme dvanáctibitový paměťový systém pro 64 různých slov, tedy paměťový systém, který má $64 = 2^6$ adres. Protože je třeba adresovým registrům realizovat 64 variací, musíme použít

- šestibitový adresový registr ($2^6 = 64$) a
- dvanáctibitový slovní registr (přenášené číslo = slovo má 12 bitů).

Abychom vložili číslo do paměti, nastavíme spínače adresového binárního registru na binární tvar adresy, na kte-

rou chceme číslo vložit; samotné číslo nastavíme na dvanáctibitovém slovním registru a stiskneme spínač „vkládání“. Abychom naopak vybrali číslo z paměti, nastavíme adresový registr na adresu, z níž číslo vybíráme, a stiskneme spínač „vybíráni“. Číslo přejde na speciální dvanáctibitový registr spojený se žárovkami. Na obr. 10 je adresový registr nastaven na adresu číslo: $011\ 100_2 = 28_{10}$, slovní registr na číslo $000\ 101\ 011\ 101_2 = 349_{10}$.

Skučený počítač bude mít více registrů a delší adresy v souladu s tím, že se přidávají další zařízení, umožňující různé aritmetické operace, popř. jejich soubory.

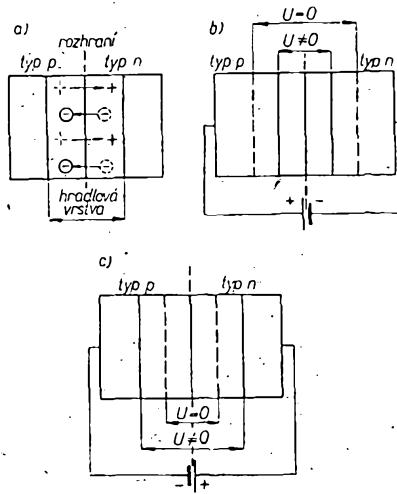


Obr. 11. Zjednodušené schéma číslicového počítače

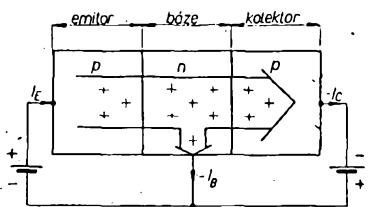
Strukturu a operační principy takového počítače lze vyjádřit jednoduchým schématem (obr. 11). Srovnáme-li uspořádání počítače s předcházejícím obrázkem, vyplývá tato analogie:

vstup	— — — slovní registr
paměť	— — — paměť
výstup	— — — světelný indikátor

Aritmetická jednotka přijímá čísla z paměti, uskutečňuje na nich různé početní operace a buďto je vraci zpět do paměti, nebo je předává výstupu. Protože aritmetická jednotka musí jednak zpracovat čísla a jednak je podřízen, je složena ze speciálních bistabilních obvodů. Vzhledem k tomu, že paměť



Obr. 12. Vytvoření hradlové vrstvy



Obr. 13: Princip činnosti tranzistoru p-n-p

obsahuje velký počet dvoupolohových zařízení, používají se prvky pracující na jiných principech (feromagnetická, feroelektrická paměť atd.), protože bistabilní obvod, i když vhodný, byl by pro paměť velký a především nákladný.

„Mozkem“ počítače je řídící jednotka, která koordinuje všechny části (není na obrázku pro přehlednost plně vyznačena), aby všechny kroky následovaly v logickém sledu a ve správný čas.

Vlastní aritmetické operace dělá tedy v počítači aritmetická jednotka složená z bistabilních obvodů, jejichž funkci si podrobne vysvětlíme.

Bistabilní klopný obvod

Řekli jsme si již, že funkci dvoupolohového spinače zastupuje elektronický obvod, tzv. bistabilní klopný obvod.

Podstatu tohoto klopného obvodu tvorí klasický elektronkový paměťový člen, tzv. Eccles-Jordanův bistabilní obvod, v němž je možné uschovat jednu informaci (tj. jeden bit). Jde o soumerný, přimovázaný zesilovač s přímou zpětnou vazbou z výstupu na vstup. Jak vyplývá z označení, má tento obvod dva stabilní stavy, které se vyznačují tím, že jedna elektronka je uzavřena, druhá otevřena.

Víme, že elektronou teče proud tehdy, je-li na anodě velké kladné napětí a na mřížce malé záporné napětí. Kladné napětí anody působí spolu s vlivem záporného napětí na mřížce na elektronu emitované katodou takže ty jsou přitahovány směrem k anodě; mřížkovým obvodem teče jen velmi malý proud, elektronka je otevřena. Změnil se polarita napětí na mřížce (je-li mřížka vzhledem ke katodě kladná), přitahuje většinu elektronů emitovaných katodou, elektron se nedostane k anodě, anodovým obvodem neteče proud a elektronka je uzavřena. Elektronu lze tedy převést z jednoho stavu do druhého změnou polarity napětí na mřížce. Změna polarity může však být způsobena překrýváním dvou napětí

opačné polarity: mřížka má vůči katodě malé záporné napětí, elektronka je otevřena; přivedeme-li na mřížku větší záporné napětí, elektronka se uzavře.

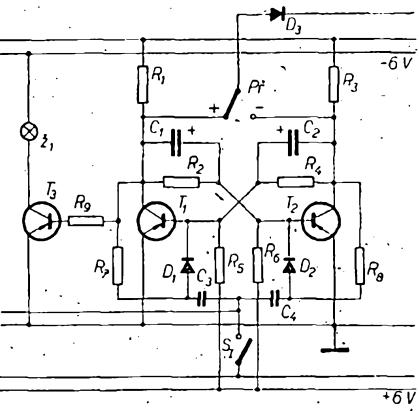
Bistabilní obvod lze tedy převádět z jednoho stavu do druhého přiváděním signálů vhodné polarity na mřížku jedné z elektronek. Snadno poznáme, že stav, kdy je jedna elektronka zavřena, odpovídá poloze spínače označené 0, opačný stav poloze 1. Oba stavy lze zjišťovat měřením napětí na anodě jedné z elektronek, tj. mezi anodou a zemí. Je-li elektronka otevřena, vytvárá anodový proud na anodovém odporu úbytek napětí, o který se zmenší napětí mezi anodou a zemí. Je-li elektronka zavřena, anodový proud je roven nule, úbytek na anodovém odporu je rovněž roven nule, takže mezi anodou a zemí naměříme plné napětí anodového zdroje.

Ještě širší možnosti využití získal bistabilní obvod zavedením plošných tranzistorů, které vyžadují jen malé napětí, mají malou spotřebu energie a také malé rozměry. Funkce tranzistorových obvodů je shodná s funkcí obvodů s elektronkami. Tranzistory mohou být typu p-n-p nebo n-p-n; tím je dána polarita emitoru a kolektoru vzhledem k bázi.

Poříme si zapojení obvodu s tranzistory typu p-n-p, protože všechny tranzistory v aritmetické jednotce jsou tohoto typu.

Emitorový obvod je plován v propustném směru, kolektorový obvod ve nepropustném. To znamená, že emitor má vzhledem k bázi kladné napětí, kolektor záporné. Tato polarita přechodu tranzistoru vyplývá z toho, že na rozhraní polovodičů dvou typů vzniká tzv. kontaktové pole (obr. 12a), způsobené difúzí elektronů z polovodičového typu n do polovodiče typu p a dír z polovodiče p do n. Toto pole vytváří hradlovou vrstvu, která zabraňuje difuzi nositelů náboje obou typů. Šířku hradlové vrstvy lze ovlnit poláritou připojeného napětí, přičemž jsou možné dva případy (obr. 12b, c). Připojme-li na polovodič typu p kladný pól napěti a na polovodič typu n záporný pól, má připojené napěti opačnou polaritu než kontaktové pole; hradlová vrstva se „zúží“, v opačném případě se „rozšíří“. První případ odpovídá polarizaci v propustném směru, druhý polarizaci ve směru nepropustném.

Je-li emitorový obvod polarizován v propustném směru, mohou díry difundovat zmenšenou bariérou do báze, kde se dostávají do vlivu elektrického



Obr. 14: Bistabilní obvod

pole kolektoru, které je opačné polarity; většina z nich se tedy, vzhledem k malé tloušťce báze, dostane do kolektorového obvodu, v němž vytvárá, kolektorový proud. Celý dej je naznačen na obr. 13.

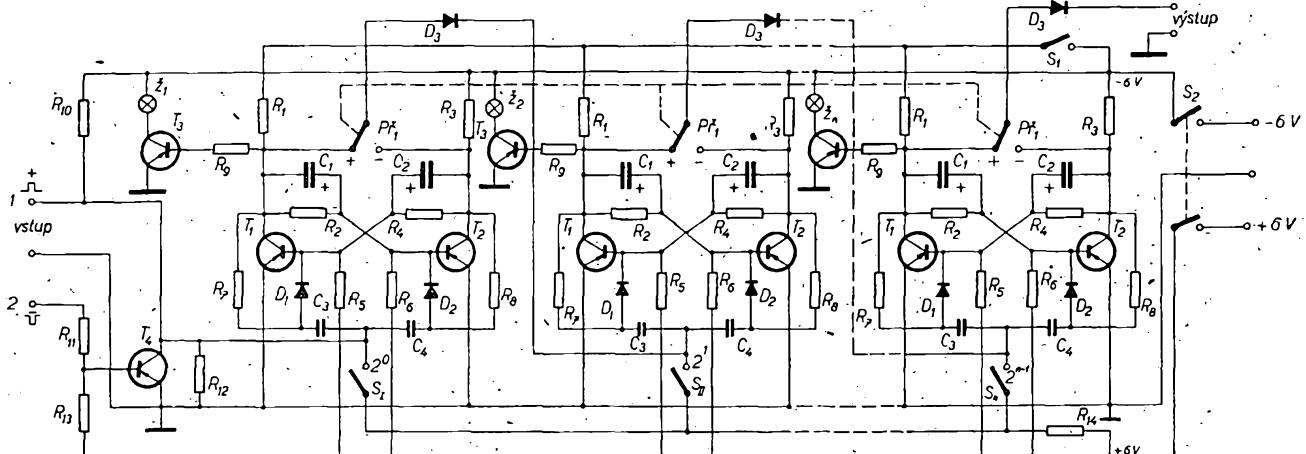
Přijmeme-li z fyzikálního hlediska nezcela správné srovnání mezi elektronkou a tranzistorem, podle něhož emitor odpovídá katodě, báze mřížce a kolektor anodě, dospejeme k tomuto závěru: tranzistor n-p-n je otevřen, je-li na bázi malé záporné napěti a je uzavřen, je-li na bázi napěti kladné. Přitom platí všechno, co bylo řečeno v souvislosti s elektronkami.

Konstrukce aritmetické jednotky

Bistabilní obvod, který nahrazuje v počítači spínač, je na obr. 14.

Předpokládejme, že tranzistor T_1 je otevřen – jeho kolektor má malé záporné napěti, protože obvodem teče proud, vytvárající úbytek na kolektorovém odporu R_1 , o který se zmenší napětí mezi kolektorem a zemí. Toto malé záporné napěti se přenáší odporom R_2 na bázi tranzistoru T_2 , která však je svodovým odporom R_6 připojena na větší kladné napěti; tuto kladné napěti způsobi, že báze T_2 je kladná; T_2 je tedy uzavřen a na jeho kolektoru je plné záporné napěti zdroje, které se zpětně (přes odpor R_4) přenáší na bázi T_1 , překrývá kladné napěti priváděné na bázi přes odpor R_5 ($R_4 < R_5$, z toho plyne, že úbytek na R_4 je pak menší než na R_5) – báze T_1 má záporné napěti – tranzistor T_1 je otevřen.

Přivedeme-li do spoje C_3 , C_4 kladný impuls, působí na bázi T_1 , která je



Obr. 15: Schéma zapojení aritmetické jednotky

záporná (na bázi T_2 , která je kladná, se impuls neprojeví) a vytvárá změnu její polarity. Tranzistor T_1 se uzavře a na jeho kolektoru se objeví téměř plné napětí zdroje (asi 5 V). Tato změna vytvárá stejně jako v předcházejícím případě otevření tranzistoru T_2 . Záporné napětí na kolektoru T_1 se odporem R_9 přenese na bázi T_3 , ten se otevře a žárovka \tilde{Z}_1 se rozsvítí.

Navrženou aritmetickou jednotku (obr. 15) tvoří určitý počet těchto bistabilních obvodů, které jsou navzájem spojeny diodou D_3 . Mění-li se stav T_2 z otevřeného na uzavřený, mění se napětí na jeho bázi z kladných do záporných hodnot. Tato změna se přenese paralelním členem R_2, C_1 jako kladný impuls diodou D_3 na následující člen a způsobí změnu jeho stavu (překlopení). Změna T_1 z otevřeného do uzavřeného stavu se však nemůže přenášet na následující bistabilní obvod, protože se projeví jako záporný impuls, který dioda D_3 nepropustí.

Jako spojovací člen mezi jednotlivými bistabilními obvody je třeba použít diodu, neboť je připustný jeden směr přenosu a je třeba současně vyloučit zpětné vzájemné působení obvodů.

Dioda D_3 má však ještě jeden významný účel. Abychom mohli bistabilním obvodem nahradit funkci dvoupolového spínače, je třeba určit, který stav kterého tranzistoru odpovídá poloze 0 nebo poloze 1. Tuto otázku rozhodněme z hlediska celé aritmetické jednotky ve shodě s větou 1. Má-li tato věta zůstat v platnosti, je předeším třeba, aby při změně ze stavu 0 do 1 nenastal přenos ná další stupeň. Označme-li tedy stav, v němž je tranzistor uzavřen, číslicí 0 a opačný stav číslicí 1, musí nulové poloze spínače odpovídat stav, kdy T_1 je uzavřen a T_2 otevřen. Případně-li číslicí 1 opačnému stavu, zůstává věta 1 v platnosti, protože přechod T_2 do uzavřeného stavu odpovídá změně polohy spínače z 1 na 0, při níž nastává přenos na další člen. Funkce celé aritmetické jednotky je nyní již jednoduchá. Protože jednomu spínači odpovídá jeden bistabilní obvod, potřebujeme k realizaci devítibitového čísla soubor devíti bistabilních obvodů (k demonstraci základu činnosti počítace stačí 6 obvodů). Na příkladech se spínači jsme viděli podrobně rozepsanou činnost spínače při základních početních operacích. Stačí si jen uvědomit, že věta 1 je nyní vyjádřena polohou spínače +, věta 2 polohou - téhož spínače. Probírané případy lze pak řešit takto:

Příklad 2. a) Zapneme zdroj, žádná žárovka nesvítí.

b) Přepneme spínač na + a postupným zapnutím a vypnutím spínačů S_1 až S_n nastavíme příslušná čísla. Postupujeme opět zprava doleva, přičemž číslice 0 v daném čísle znamená, že příslušný spínač vynecháme. Přepínáme jen ty spínače, které odpovídají číslicím 0 v pořadí daného čísla. Je třeba si uvědomit, že spínače S_1 až S_n slouží jen jako zdroj impulsů a nemají nic společného se spínači v dřívě probíraných příkladech. Tento spínačům odpovídají bistabilní obvody.

c) Nastavíme druhé číslo a čteme výsledek na indikačních žárovkách (žárovka svítí $\neq 1$, nesvítí = 0).

Příklad 7. Při odčítání čísel postupujeme takto:

- a) Nastavíme spínač na „plus“ a „zapíšeme“ menšence.
- b) Spínač nastavíme na „minus“ a

nastavíme menšitele. Výsledek čteme na indikačních žárovkách.

Zbývá ještě vysvětlit několik dodatků. Rekli jsme na začátku, že čísla nastavíme zprava doleva. Důvod pochopíme snadno z činnosti jednotky. Vezměme např. stupeň označený 2^0 , spínač je na „plus“ a přepneme (tzn. vypneme a zapneme) spínač S_1 . Obvod se překlopí a rozsvítí se žárovka \tilde{Z}_1 . Zapsali jsme číslo 2^0 . Přepneme-li tentýž spínač ještě jednou, obvod 2^0 překlopí, nastane přenos na obvod 2^1 , který rovněž překlopí. Žárovka \tilde{Z}_1 nesvítí, \tilde{Z}_2 svítí. Zapsali jsme číslo 2^1 . Opakujme přepnutí znova. Obvod 2^0 překlopí, přenos nenašane. Svítí \tilde{Z}_1 a \tilde{Z}_2 , zapsali jsme číslo $2^0 + 2^1 = 3_{10} = 000\ 000\ 011_2$. Obvod může tedy sloužit k počítání impulsů, které přivádíme na vstup. Podle postupu součtu vidíme, že je třeba čist zapsaná čísla z pravé strany.

Přepneme přepínač na „minus“ a přepneme S_1 stupně 2^0 . Všechny žárovky se rozsvítí ve shodě s větou 2. Podle této věty jsme zapsali doplněk čísla $000\ 000\ 001_2$, který je $111\ 111\ 111_2 = = = 1_{10}$. Zapsaný výsledek vymažeme přepnutím spínače S_1 , jímž otevřeme tranzistory T_1 nebo T_2 (podle polohy spínače) a všechny žárovky zhasnou.

Abychom si uvědomili jakou část počítace představuje naše aritmetická jednotka, srovnáme ji se strukturou počítace a snadno poznáme, že vstup odpovídá řadě spínačů S_1 až S_n , výstup řadě indikačních žárovek \tilde{Z}_1 až \tilde{Z}_n , paměť je vynechána, aritmetická jednotka odpovídá řadě bistabilních obvodů, řídící jednotku zastupuje operační.

Seznam součástí

$R_1 = R_3 = 1\ k\Omega$
 $R_2 = R_4 = 4,7\ k\Omega$
 $R_5 = R_6 = 220\ k\Omega$
 $R_7 = R_8 = 2,2\ k\Omega$
 $R_9 = 6,8\ k\Omega$
 Všechny odpory jsou $0,25\ W$ s tolerancí $10\ %$.
 $C_1 = C_2 = 6,4\ \mu F$, $25\ V$, elektrolytický
 $C_3 = C_4 = 0,22\ \mu F$
 $T_1 = T_2 = T_3 = 0C71$
 $D_1 = D_2 = D_3 = 0A81$
 Žárovka $6\ V; 0,05\ A$

Spínače
 S_1 až S_n - dvoucestné jednopólové spínače,
 S_1 - dvoucestný jednopólový spínač,
 P_1 - dvoucestný npálový rotační přepínač,
 S_2 - dvoucestný dvoupolový spínač.

Poznámka

Aby mohla být aritmetická jednotka použita i k fyzikálnímu měření, má dva vstupy 1 a 2 a výstup. Vstup 1 slouží k přivádění pravoúhlých pulsů, vstup 2 je připojen přes tvarovač pulsů se součázkami: $R_{10} = 2,2\ k\Omega$, $R_{11} = 15\ k\Omega$, $R_{12} = 330\ k\Omega$, $R_{13} = 220\ k\Omega$, $T_4 = 0C71$.

Literatura

- [1] Klíř, J. a kol.: Matematické stroje. Orbis: Praha 1964.
- [2] Samek, M.: Samočinné počítací. SNTL: Praha 1961.
- [3] Kitov, A. J.: Elektronické počítací. SNTL: Praha 1960.
- [4] Lukeš, J.: Tranzistorová elektronika. SNTL: Praha 1960.

Oprava

V AR 1/69 na str. 23 v článku „Superreakční přijímač pro dálkové ovládání“ chybí v obr. 1 kondenzátor $2\ \mu F$ mezi kolektorem T_3 a diodami D_1, D_2 . Kondenzátor je elektrolytický, jeho kladný pól směruje k diodám. Na obr. 2, kde je obrazec plošných spojů, je v pravém horním rohu destičky zakreslen správně a je označen C_{10} . Prosíme čtenáře, aby si tuto chybu laskavě opravili.

Nezapomněli jste na konkurs?

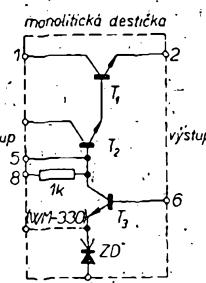
V AR 11/68 vypsala naše redakce společně s obchodní organizací Tesla konkurs na nejlepší radioamatérské konstrukce. Blíží se 31. března – termín uzávěrky – a proto chceme dnes všem připomenout toto datum. Do tohoto termínu je třeba zaslat na adresu redakce dokumentaci přihlášené konstrukce, tj. podrobné schéma, naměřené vlastnosti, výkresy, popis zpracovaný ve formě článku a fotografie (nejméně formátu 1 a 12 cm). Na obálku napište zřetelně označení „KONKURS“.

Pro úplnost ještě opakujeme, že konkurs má tři kategorie: v I. je stavebnice pro začátečníky a mírně pokročilé radioamatéry (má tedy dvě větve). Tato kategorie je dotována cenami v úhrnné hodnotě 7 000 Kčs (v hotovosti nebo v poukázkách k nákupu součástek v prodejnách Tesla). II. kategorie zahrnuje libovolně konstrukce a jediným omezením je podmínka, že autor nesmí použít více než pět aktivních prvků. V této kategorii jsou připraveny tři hlavní ceny v hodnotě 4 500 Kčs. Do III. kategorie budou zahrnuti libovolně konstrukce s více než pěti aktivními prvky a tři hlavní ceny mají úhrnnou hodnotu 7 500 Kčs. Kromě zmíněných hlavních cen je připravena ještě řada poukázel na nákup součástek v prodejnách Tesla v hodnotě 100 až 300 Kčs, které budou udělovány jako čestné odměny.

Podrobné podmínky konkursu jsou v AR 11/68 na str. 404. Tak tedy nezapomeňte – do 31. března.

Monolitický, regulátor napětí

Monolitický integrovaný obvod, který nahradí dosud používané rozměrné výkonové zdroje pro napájení obvodů s polovodičovými prvky, uvedla na trh americká společnost Westinghouse Electric pod označením WM-110 a WM-330. Obvody jsou v normalizovaném kovovém pouzdření TO-3, které se používá pro výkonové tranzistory. Na jedné malé křemíkové destičce obvodu je dvojice



výkonových tranzistorů v Darlingtonově zapojení pro sériové řízení výkonu (viz obr.). Obvod lze zatěžovat proudem až 2 A při napětí 8 až 48 V. K tomu je třeba napájet obvod střídavým napětím 10 až 51 V. Výstupní napětí obvodu WW-330 lze odebrávat v širokém provozním rozsahu od 0 do 48 V s vnější Zenerovou referenční diodou. Ztrátový výkon prvku smí být maximálně 25 W, regulace napětí je lepší než $\pm 2\ %$, šířka pásmá 1 MHz, pracovní teplota okolo od -55 do $+125^\circ C$. Cena 25 dolarů za kus. Podle firemních podkladů

Z technických důvodů jsme bohužel nemohli v tomto čísle začít otiskovat slíbený katalog tranzistorů. S jeho uveřejněním začneme v dubnovém čísle AR.

jednotlivých elektrod elektronky) a postupný vývojový typ.

- Klíč pro údaje o žhavení elektronek, tj. význam jednotlivých písmen použitých v _____ (2) části znaku, vypadá takto:
- A – žhavící napětí 4 V,
- D – žhavící napětí 1,4, popř. 1,2 V,
- E – žhavící napětí 6,3 V,
- P – žhavící proud 0,3 A,
- U – žhavící proud 0,1 A.

Nyní již budeme rozumět údají o žhavení elektronky, jež typové označení jsme si vybrali jako příklad, tj. elektronky PL82. Prvním písmenem znaku je v našem příkladě písmeno P. Znamená to, že žhavící proud této elektronky je _____ (3).

Odpovědi: (1) písmeno, (2) první, (3) 0,3 A.

Klíč pro údaje o stavbě elektrodového systému vakuových elektronek, tj. význam nejdůležitějších písmen v _____ (1) části znaku elektronky, vypadá takto:

- A – dioda,
- B – dvojitá dioda,
- C – trioda (napěťová),
- D – výkonová trioda (koncová),
- F – pentoda (napěťová),
- H – hexoda nebo heptoda,
- L – výkonová pentoda (koncová) nebo tetroda,

M – elektronkový světelný indikátor („magické oko“),

- Y – usměrňovací dioda (jednocestný usměrňovač),
- Z – dvojitá usměrňovací dioda (dvoucestný usměrňovač).

Klíč pro třetí část znaku (patice) neuvádíme. Lze jej, stejně jako další podrobnosti o značení vakuových elektronek, najít např. v katalogu výrobce, třeba v příručním katalogu elektronek, který vydává každý rok TESLA Rožnov.

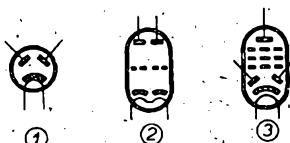
Uvedme si závěrem několik příkladů značení vakuových elektronek. Tak např. o elektronce PL82, jež znak jsme uvedli již v úvodu, víme, že její žhavící proud je 0,3 A a že jde o výkonovou _____ (2). Dále např. elektronka:

- EF80 – je napěťová pentoda se žhavícím napětím 6,3 V,
- EL84 – je výkonová pentoda se žhavícím napětím _____ (3),
- EZ81 – je dvojitá dioda _____ (4), rovněž se žhavícím napětím 6,3 V,
- PY82 – je usměrňovací dioda se žhavícím proudem 0,3 A,
- ECC83 – je dvojitá napěťová trioda (sdržená elektronka); žhavící napětí 6,3 V.

Odpovědi: (1) druhé, (2) pentodu, (3) 6,3 V, (4) usměrňovač.

KONTROLNÍ TEST 2-34

- A Elektronka UL84 má 1. žhavící napětí 4 V, 2. žhavící proud 0,1 A, 3. žhavící proud 0,3 A.
- B Elektronka AZ12 má 1. žhavící napětí 4 V, 2. žhavící proud 0,1 A, 3. žhavící proud 0,3 A.
- C Elektronka PL83 má žhavící proud 0,3 A a je to 1. výkonová trioda; 2. výkonová pentoda, 3. napěťová pentoda.
- D Na obr. 80 jsou schematické značky tří vakuových elektronek. Která z nich by mohla odpovídat elektronce PCC84?



Obr. 80..

2.11. Polovodičové elektronky

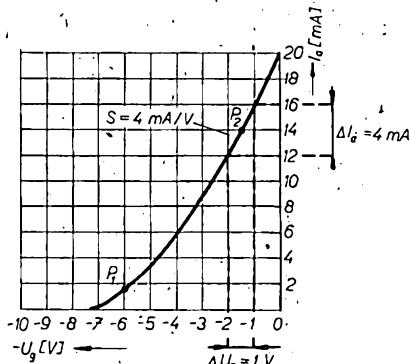
2.11.1 Fyzikální základy polovodičových elektronek

Funkce a vlastnosti polovodičových elektronek, tj. např. diod, tranzistorů a dalších, jsou do značné míry dány materiálem, z něhož jsou vyrobeny. Dnes jsou nejpoužívanějšími materiály pro výrobu polovodičových elektronek germanium a křemík. Počísemme si stručně podstatu těchto polovodičových materiálů.

SPRÁVNÉ ODPOVĚDI NA KONTROLNÍ TESTY

Kontrolní test 2–32: A 2, B 3 – Řešení je na obr. 74. C Charakteristické veličiny elektronek (S , R_1 , U_a , D) uváděné v katalozích platí přesně vždy jen pro určitý pracovní bod – zpravidla takový, který odpovídá nejběžnějšímu použití dané elektronky.

D Při řešení vycházíme ze vztahu $SR_1D = 1$; upravíme jej dosazením za $D = \frac{1}{50}$ na $SR_1 \frac{1}{50} = 1$, odkud $S = \frac{50}{R_1} = \frac{50}{8\,000} L = 6,2 \text{ mA}$.



Obr. 74.

Charakteristiky tetrody

Zapojení pro měření charakteristik tetrody je téměř stejné jako zapojení pro měření charakteristik triody. Navíc přistupuje jen to, že celé měření probíhá při určitém stálém kladném stejnosměrném napětí U_g stínici mřížky.

Rámčový průběh anodových charakteristik tetrody je znázorněn na obr. 75. Protože působení anodového napětí na anodový proud je poněkud odstínně druhou mřížkou, tj. změny jeho velikosti mají na anodový proud menší vliv než u triody, probíhá anodová charakteristika tetrody ve své převážné části téměř —(1). Tetroda tedy představuje tzv. zdroj tvrdého proudu, tj. udržuje i při proměnném anodovém napětí téměř stálý anodový proud.

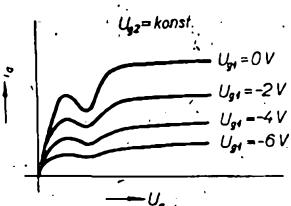
Zvláštností tetrod je, že v jejich charakteristice vzniká při menších anodových napětích jakési typické sedlo. Běžně jsme zvyklí, že při zvětšování elektrického napětí se zvětšuje i elektrický —(2) protékající obvodem. V oblasti sedla charakteristiky se chová tetroda zcela opačně – při zvětšování anodového napětí dochází ke

zmenšování anodového proudu. Tento jev označujeme jako dynatronní a říkáme také, že tetroda se chová v oblasti sedla charakteristiky jako záporný odpor (tj. opačně než běžný elektrický odpor).

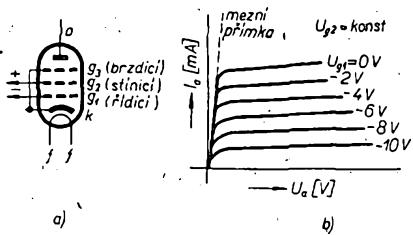
Dynatronní jev vyvolává sekundární emise elektronů z anody tetrody. Již při anodovém napětí kolem 10 V je totiž přitažlivá síla anody taková, že některé elektrony na ni dopadají velmi prudce a vyráží z ní jeden, popřípadě i několik elektronů – vzniká tzv. —(3) emise. Pokud je anodové napětí menší než napětí stínici mřížky, jsou sekundární elektrony vyraženi z anody přitaženy kladnější —(4) mřížkou. Část proudu elektronů tedy odtéká obvodem stínici mřížky, anodový proud je proto menší. Jakmile velikost anodového napětí přestoupí velikost napěti stínici mřížky, nebudou již sekundární elektrony přitahovány stínici mřížkou, ale kladnější anodou. Při větším anodových napětcích začne tedy anodový proud znovu vzrůstat, sedlo v charakteristice —(5).

Prevodní charakteristiky mají podobný průběh jako u triody. Jen zmenšený vliv anodového napětí na proud elektronů se projeví stěsnáním, tj. vzájemným přiblžením jednotlivých prevodních charakteristik.

Odpovědi: (1) vodorovně, (2) proud, (3) sekundární, (4) stínici, (5) mřížka.



Obr. 75.



Obr. 76.

Svazková tetroda

Pro mnohé použití tetrody je sedlo v její anodové charakteristice nežádoucí a snažíme se proto jeho vzniku zabránit. Odstraňujeme je úpravou tetrody, která vede ke vzniku dvou dalších druhů elektronek, svazkové tetrody a pentody.

Svazkové tetrody mají stejný počet elektrod jako běžné tetrody, tj. —(1), liší se však speciální konstrukcí mřížek. Mřížky svazkové tetrody jsou řešeny tak, že jejich závity mají zcela stejné stoupání a montují se do baňky tak, že ve směru pohybu elektronů od katody k anodě se jejich drátky přesně kryjí, jsou v „zákrytu“. Tímto uspořádáním jsou elektrony soustředovány po své cestě od katody k anodě do úzkých svazků, přesně vymezených drah. Velmi zjednodušeně si můžeme představit, jak proti této soustředěním svazkům dopadajících elektronů nemůže dobře dojít k pohybu k anody vyražených —(2) elektronů.

Výsledkem je odstranění sedla z anodových charakteristik běžné tetrody – v anodové charakteristice svazkové tetrody se tedy již se sedlem, tj. s oblastí záporného —(3), nesetkáváme.

Odpovědi: (1) čtyři; (2) sekundární, (3) odporu.

2. 10. 2. 4. Pentoda

Uspořádání pentody je schematicky naznačeno na obr. 76a. Mezi stínicí mřížku a anodu tetrody je vložena další, třetí —(1) g_3 . Tato mřížka se obvykle spojuje s katodou, jmenuje se brzdící a jejím úkolem je omezovat účinek sekundární emise z anody, bránit tedy v podstatě sekundárním elektronům v pohybu na stínici

mřížku a „vracet“ je zpět na anodu. Tímto uspořádáním se zabrání vzniku sedla v charakteristice elektronky.

Pentody jsou dnes nejpoužívanějším druhem vakuových elektronek. Zjednodušeně je můžeme považovat za jakési zdokonalené triody.

Zapojení pro měření charakteristik pentody je jako u tetrody podobné zapojení pro měření charakteristik —(2). Je jen třeba navíc připojit stínici mřížku na kladné napětí – to se pak udržuje během celého měření stálé. Velikost napětí druhé mřížky, U_{g2} , při němž byla sestava charakteristik pentody změna, se zpravidla připisuje do pravé horní části zakreslené charakteristiky.

Rámcový průběh anodových charakteristik pentody je naznačen na obr. 76b. Přiblíží jde k převážné části téměř vodorovné, tj. rovnoběžné s osou anodového napětí, nemají ve svém průběhu sedlo jako —(3) a vycházejí všechny ze společné, tzv. mezní přímky.

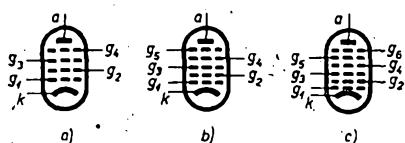
Převodní charakteristiky pro různá anodová napětí jsou ve srovnání s anodovými charakteristikami triody zhuštěné, neboť vliv anodového napětí na proud elektronů je vlivem stínicí mřížky menší než u triod.

Odpovědi: (1) mřížka, (2) triody, (3) tetrody.

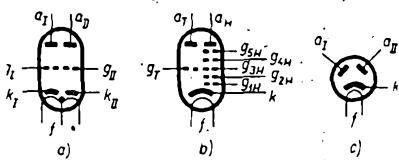
2. 10. 2. 5. Vlcmřížkové elektronky

Kromě základních druhů vakuových elektronek, o nichž jsme dosud hovořili, tedy diody, triody, —(1) a pentody se v radioelektronických zařízeních setkáváme ještě s řadou dalších vakuových elektronek. S těmito se podrobnejší seznámíme až ve zvláštní kapitole. Zatím si jen stručně uvedeme hlavní pojmy o některých těchto elektronkách, a to o hexodě, heptodě a oktodě.

Hexoda má celkem šest elektrod (obr. 77a); katodu, anodu a —(2) mřížky.



Obr. 77.



Obr. 78.

Heptoda má sedm elektrod: katodu, anodu a pět mřížek (obr. 77b). **Oktoda** má osm elektrod: katodu, anodu a šest mřížek (obr. 77c). Charakteristické pro všechny tyto tři druhy elektronek je, že mají dvě řídící mřížky. Jejich anodový proud lze řídit dvěma signály. Protože v těchto elektronkách dochází vlastně ke směšování dvou signálů (jeden se přivádí na první a druhý na druhou řídící mřížku), označujeme

je často také jako elektronky směšovací.

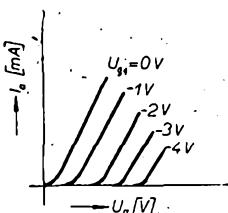
Z dalších speciálních vakuových elektronek uvedme alespoň jejich názvy. **Obrazovky** jsou podstatnou součástí televizních přijímačů a osciloskopů. **Fotonky** jsou elektronky reagující na osvětlení. **Indikátory** vyložení (populárně „magické oko“) se používají téměř ve všech rozhlasových přijímačích atd.

Sdružené elektronky představují v podstatě jen zvláštní konstrukční řešení spočívající v tom, že do jediné baňky je namontováno více elektrodotových systémů. Příkladem sdružené elektronky je např. tzv. dvojitá trioda, tj. dvě — (3) namontované do jediné baňky (obr. 78a); jiným druhem je např. trioda-heptoda (obr. 78b), dvojitá dioda (obr. 78c) apod.

Odpovědi: (1) tetrody, (2) čtyři, (3) triody.

KONTROLNÍ TEST 2 - 33

- A S charakteristickým sedlem v anodové charakteristice (tj. s oblastí tzv. záporného odporu) se setkáváme u 1) tetrody, 2) svazkové tetrody, 3) pentody.
- B Určete grafickou konstrukcí popsanou v kapitole „Charakteristické veličiny triody“ z anodové charakteristiky typické triody a potom z anodové charakteristiky typické pentody (např. obr. 76b) jejich vnitřní odpor. Potom zodpovězte otázku: větší vnitřní odpor R_i má 1) trioda, 2) pentoda (pracovní body předpokládejte v nejběžnější poloze, tj. u triody asi uprostřed lineární části charakteristiky, u pentody asi uprostřed vodorovné části její anodové charakteristiky).
- C Třetí (tzv. brzdící nebo hradící) mřížka pentody je zpravidla připojena na 1) kladný pól napájecího zdroje, 2) katodu pentody, 3) anodu pentody.
- D Druhá (tzv. stínící) mřížka pentody se zpravidla připojuje na 1) kladný pól napájecího zdroje, 2) katodu pentody, 3) řídící mřížku pentody.
- E Heptoda (o elektronku s 1) třemi mřížkami, 2) čtyřmi mřížkami, 3) pěti mřížkami.
- F Na obr. 79 je rámcový průběh anodové charakteristiky jedné ze základních vakuových elektronek. Je to anodová charakteristika 1) tetrody, 2) svazkové tetrody, 3) triody, 4) pentody.



Obr. 79.

2.10.3 Značení vakuových elektronek

Jednotlivé typy elektronek se označují speciálními znaky, které vyjadřují některé nejdůležitější údaje o daném typu elektronky. Způsob značení vakuových elektronek je v mnohých státech rozdílný, většina

evropských výrobců však používá tzv. jednotné evropské značení. Protože i n. p. TÉSLA označuje všechny své nové elektronky tímto způsobem, seznámíme se s ním. Podle tohoto způsobu značení mají typové znaky běžných vakuových elektronek tři části. Ukažme si to na příkladu:

P L 82

První část znaku tvoří písmeno, které udává velikost a druh žhavicího napětí nebo proudu. Význam písmen uvedu dále.

Druhou část znaku tvoří opět — (1); udává druh elektronky, tj. jde-li o diodu, triodu, pentodu apod.

Třetí část znaku je sestavena ze skupiny číslic, které udávají použitou patici (vývody

● PROGRAMOVANÝ KURS ZÁKLADŮ RADIOTELEKTRONIKY ●

ním trojmocného prvku do germania. Vzniknou tři zaplněné valenční vazby; jedna valenční vazba (2) zaplněna, neboť atomy původního polovodiče (germania) mají čtyři valenční elektrony, atom přiměsi má však jen (3). Víme, že nezaplněnou valenční vazbu, tj. místo, kde chybí ve valenční vazbě elektron, nazýváme dírou. Přidáním přiměsi trojmocného prvku jsme tedy přidali do polovodiče kladné (4).

Přiměsi, které přidávají polovodiči díry, se nazývají akceptor. Pro germanium nebo křemík, tj. prvky čtyřmocné, berou se jako akceptorové prvky ze (5) skupiny periodické soustavy. Polovodiče, v nichž vznikne přidáním přiměsi přebytek dír, tj. polovodiče s tzv. děrovou vodivostí, označujeme jako polovodiče typu p od slova pozitivní (rozumí se kladný, pozitivní elektrický náboj děr).

Uspořádaný pohyb děr, tj. proud děr, jsme si zjednodušeně znázornili již na obr. 85.

Odpovědi: (1) třetí, (2) není, (3) tři, (4) díry, (5) páté.

2.11.1.5 Majoritní a minoritní nositele proudu, rekombinace

Ve skutečnosti se nevyskytuje polovodiče s čistě elektronovou nebo čistě děrovou vodivostí. V polovodiči typu n převládají, tj. tvoří většinu volné elektrony. Elektrony zde proto nazýváme většinovými (majoritními) nositelem proudu. Kromě převládajících, majoritních nositelů, se v polovodiči

vyskytuje i nositele proudu, jichž je menšína, tzv. nositele minoritní. Již jsme si řekli, že v polovodičích typu n převládají, tj. jsou majoritními nositelem proudu (1). V menšínsi jsou zde díry; v polovodičích typu n jsou tedy minoritními nositelem proudu právě tyto kladné díry.

V polovodiči typu p vzniká proud vlivem převládajících kladných děr. Říkáme proto, že zde jsou většinovými (majoritními) nositelem proudu díry. Kromě převládajících nositele proudu – děr – vyskytuje se v polovodičích typu p i malé množství, menšína volných elektronů. Říkáme, že v polovodičích typu p jsou minoritními nositelem proudu (2).

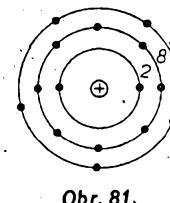
Můžeme tedy shrnout: v polovodičích typu n jsou majoritními nositelem proudu (3), minoritními díry. V polovodičích typu p jsou majoritními nositelem proudu díry a minoritními elektrony.

Při pohybu elektronů krystalovou mříží se mohou některé volné elektrony střetnout s dírou, tj. s (4) místem ve valenční vazbě. Při takovém střetnutí (tzv. rekombinaci) se prázdná vazba zaplní. Při rekombinaci zmizí tedy jeden volný elektron a jedna díra. Při běžné teplotě se v polovodičích stále uvolňuje určité množství elektronů, které se opět spojují s dírami, stále dochází k rekombinacím.

Odpovědi: (1) elektrony, (2) elektrony, (3) elektrony, (4) prázdným.

KONTROLNÍ TEST 2-36

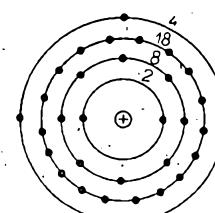
- A Z chemicky čistého germania vytvoříme polovodič typu n přidáním přiměsi prvku z 1. třetí skupiny periodické soustavy, 2. čtvrté skupiny periodické soustavy, 3. páté skupiny periodické soustavy.
- B Polovodič typu p je polovodičem s 1. děrovou vodivostí, 2. elektronovou vodivostí, 3. je dokonálný izolant.
- C V polovodiči typu n jsou majoritními nositelem proudu 1. elektrony, 2. díry, 3. atomová jádra.
- D V polovodičích nazýváme rekombinaci děr spočívající ve 1. vznikání většího počtu volných elektronů, 2. vznikání většího počtu děr, 3. zaplnění díry volným elektronem.
- E Prvky, které přidány do chemicky čistého polovodiče, upravují jeho vodivost na typ n, nazýváme 1. donory, 2. akceptor, 3. rekombinátory.
- F V polovodiči typu p jsou majoritními nositelem proudu 1. elektrony, 2. díry, 3. atomová jádra.
- G V polovodiči typu n jsou minoritními nositelem proudu 1. elektrony, 2. díry, 3. atomová jádra.



Obr. 81.

2.11.1.1 Struktura polovodičů

Dnešní věda vychází z poznatků, že všechny látky, tedy i polovodiče, jsou složeny z nesmírně malých částic, tzv. (1). Atomy jednotlivých prvků se od sebe liší; na obr. 81 je např. zjednodušené znázornění atomu fosforu. Kolem kladného jádra atomu obíhá po zákonitých dráhách určité množství zápor-



Obr. 82.

ných elektronů (plné kroužky na obrázku). Vidíme, že u fosforu obíhá kolem jádra celkem (2) elektronů. Po vnitřní dráze obíhají dva elektrony, v další dráze osm elektronů, ve třetí (vnější) dráze (3) elektronů. Na obr. 82 je zjednodušené znázornění atomu germania, prvku velmi často používaného k výrobě polovodičových elektronek. Ve vnější sféře atomu germania obíhají (4) elektrony.

Elektrony vnější sféry atomů – říkáme jim valenční elektrony – jsou vázány k atomovému jádru volně, menšími silami než elektrony vnitřních sfér, které jsou k atomovému jádru vázány (5). Pro fyzikální vlastnosti prvků mají rozhodující vliv právě elektrony vnějších sfér, tzv. elektrony (6). Pro zjednodušení zanedbáme proto v dalším elektrony obíhající ve vnitřních sférách atomů a budeme

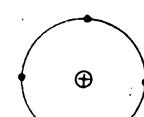
kreslit jen kladné jádro a elektrony vnější sféry. Např. atom germania budeme kreslit zjednodušeně podle obr. 83; vyznačíme jen kladné jádro a kolem něho obíhající valenční elektrony – ty jsou u germania (7).

V Mendělejevově periodické soustavě prvků jsou prvky seřazeny do skupin podle počtu valenčních elektronů. Prvky, které mají čtyři valenční elektrony (tzv. prvky čtyřmocné), jsou zařazeny ve čtvrté skupině periodické soustavy. Prvky, které mají tři valenční elektrony (tzv. prvky trojmocné), jsou zařazeny ve třetí skupině periodické soustavy. Na obr. 81 jsme poznali atom fosforu; vidíme, že má pět valenčních elektronů, patří proto mezi prvky pětimocné a je v periodické soustavě zařazen v (8) skupině.

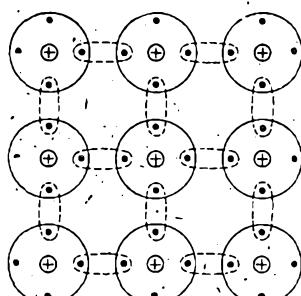
Odpovědi: (1) atomů, (2) 15, (3) 5, (4) 4, (5) pět, (6) valenční, (7) 4, (8) páté.

Pětimocnými prvky jsou např. fosfor, arzen a antimón. Trojmocnými prvky, tj. prvky se (1) valenčními elektronami jsou např. hliník, galium a indium. Germanium a křemík, polovodičové materiály používané často k výrobě tranzistorů, mají čtyři valenční elektrony, jsou to tedy prvky (2)mocné.

Atomy germania a křemíku jsou ve hmotě pravidelně rozmištěny, tvoří tzv. krystalovou mříž. Říkáme, že mají krystalovou strukturu. Valenční elektrony si můžeme zjednodušeně představit jako ruce, jimiž se atomy vzájemně drží tak, že každý atom má své místo v (3) mříži. Říkáme, že jednotlivé atomy jsou udržovány na svých zákonitých místech krystalové mříži působením tzv. valenčních vazeb, tj. vazeb mezi valenčními elektronami sousedních atomů. Tyto vazby jsou vyznačeny na obr. 84 čárkovanými elipsami.



Obr. 83.



Obr. 84.

Tento obrázek platí pro chemicky čisté germanium a velmi nízké teploty. Vidíme, že za těchto okolností jsou všechny elektrony zúčastněny na valenčních vazbách, nemohou se tedy _____ (4) pohybovat – v látku se nevyskytují volné pohyblivé, tzv. volné elektrony.

Odpovědi: (1) třemi, (2) čtyř, (3) krystalové, (4) volně.

2.11.1.2 Elektrický proud v polovodičích

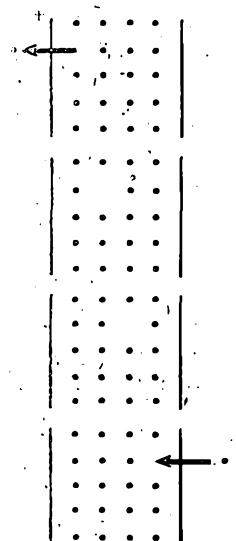
Z dřívějška víme, že elektrický proud vzniká uspořádaným pohybem volných elektronů. K tomu, aby vznikl v pevné látce elektrický proud, musí tedy podle této představy být v dané látku _____ (1) elektrony. V chemicky čistém germaniu nebo křemíku jsou při velmi nízkých teplotách všechny elektrony zúčastněny na valenčních vazbách, nejsou tedy volná a nemohou vytvořit svým pohybem elektrický _____ (2). Germanium a křemík v chemicky čistém stavu se tedy při velmi nízkých teplotách chovají jako látky elektricky nevodivé, jako nevodíče (izolanty). Při zvýšení teploty se sice určitý malý počet elektronů může ze svých vazeb uvolnit, počet těchto elektronů je však tak malý, že při běžné pokojové teplotě vzniká v chemicky čistých polovodičích jen velmi malý elektrický proud.

Podle naší dosavadní představy vzniká malý proud v polovodičích při vyšších teplotách uvolněním jistého počtu _____ (3) z valenčních vazeb. Prázdnému místu, které vzniká ve valenční vazbě uvolněním elek-

tronu, říkáme díra. Díra je tedy místem, kde chybí ve valenční vazbě elektron, tedy místem s nedostatkem záporného elektrického náboje. Proto můžeme přisuzovat díře vlastnosti _____ (4) elektrického náboje. Kromě elektronů – nositelů záporného elektrického náboje – se zde setkáváme ještě s dírami – nositelkami kladného elektrického náboje. Díry se mohou podobně jako volné elektrony pohybovat.

Pohyb děr vzniká tím, že některý elektron ze sousední meziatomové vazby přeskočí na místo díry. Tím si díra s elektronem vymění místo, tj. _____ (5) se. Opakováním děje vzniká pohyb díry (obr. 85). V polovodičích si tedy představujeme elektrický proud jako uspořádaný pohyb volných elektronů nebo jako uspořádaný pohyb _____ (6).

Odpovědi: (1) volné, (2) proud, (3) elektronů, (4) kladného, (5) posune, (6) dér.



Obr. 85.

PROGRAMOVANÝ KURS ZÁKLADŮ RADIOELEKTRONIKY

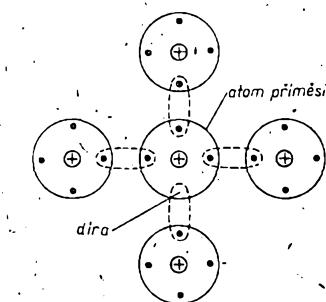
KONTROLNÍ TEST 2–35

- A Germanium má 1. tři valenční elektrony, 2. čtyři valenční elektrony, 3. pět valenčních elektronů.
- B Prvku, který má pět valenčních elektronů, říkáme prvek 1. trojmocný, 2. čtyřmocný, 3. pětimocný.
- C Chemicky čisté germanium je při velmi nízkých teplotách 1. dobrým vodičem elektrického proudu, 2. velmi dobrým vodičem elektrického proudu, 3. nevodícem.
- D Díře přisuzujeme vlastnosti 1. kladného elektrického náboje, 2. záporného elektrického náboje, 3) nemá elektrický náboj.

2.11.1.3 Polovodiče typu n

Víme, že elektrická vodivost chemicky čistých polovodičů je velmi _____ (1). Lze ji zvětšit tím, že do nich přidáme malé množství příměsi jiného vhodného prvku. Atomy příměsi nahradí v krystalové mříži některé atomy původního polovodiče. Mají-li atomy příměsi vše valenčních elektronů, než je třeba k vytvoření valenčních vazeb se sousedními atomy původního polovodiče, vzniknou v jeho krystalové mříži další volné elektrony, tj. elektrony, které se mohou volně pohybovat. Elektrická vodivost polovodiče se tím _____ (2). Poměry jsou zjednodušeně naznačeny na obr. 86. Všechny atomy původního polovodiče (germania) mají čtyři valenční elektrony, atomy příměsi (uprostřed obrázku) má valenčních elektronů _____ (3).

Čtyři elektrony atomu příměsi tvoří se stejným počtem atomů polovodiče plné valenční vazby. Pátý elektron atomu příměsi je „navíc“, může se _____ (4) po krystalové mříži. Příměsi, které „pravidlají“ polovodiči elektrony, se nazývají donory. Pro polovodiče ze čtvrté skupiny periodické soustavy prvků, jako např. germanium,

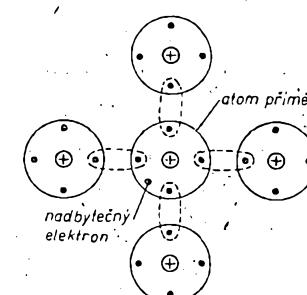


Obr. 87.

berou se donorové příměsi z prvků _____ (5) skupiny periodické soustavy.

Polovodiče, v nichž vznikne přidáním příměsi přebytek volných elektronů, mají větší elektrickou vodivost než chemicky čisté polovodiče bez příměsi. U těchto polovodičů s donorovými příměsemi vytvoří elektrický proud převážně volné _____ (6). Tyto polovodiče, v nichž je elektrický proud zprostředkován převážně pohybem záporných (negativních) nosičů náboje (elektronů) – označujeme jako polovodiče typu n. Toto označení je odvozeno od počátečního písma slova negativní.

Odpovědi: (1) malá, (2) žvětší, (3) pět, (4) pohybovat, (5) páté, (6) elektrony.



Obr. 86.

2.11.1.4 Polovodiče typu p

Do polovodičů můžeme přidat také příměsi, jejíž atomy mají ve vnější sféře o jeden elektron méně než původní polovodiče. U germania musíme jako takovou příměsi volit prvek ze _____ (1) skupiny periodické soustavy. Na obr. 87 jsou zjednodušeně znázorněny poměry vznikající přidá-

PŘEPÍNAČ TV ANTÉN S mikrorelé

Petr Linda

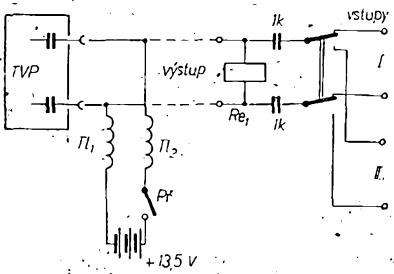
Každý, kdo chce přijímat televizní program na dvou nebo více kanálech I. až III. pásm, setká se s potřebou několika svodů od antén. U mne to znamenalo třikrát 20 m dvojlinky 300 Ω. Proto jsem se rozhodl použít anténní přepínač.

Přepínač s diodami lze postavit jen pro dvě antény a má poměrně velký útlum. Přepínač s relé vyhovuje, relé však musí být dokonale chráněno před povětrnostními vlivy, musí mít malé kapacity mezi kontakty, malé rozměry, malé napájecí napětí a vynikající spolehlivost. Relé, které splňuje tyto požadavky, vyrábí Tesla Pardubice pod označením QN 599 25. Protože toto mikrorelé je zajímavé nejen pro uvedené použití, jsou v tab. 1 jeho hlavní vlastnosti a rozměry.

S tímto relé jsem postavil přepínače pro dvě a tři TV antény. V obou případech se přepínač sestládá z vlastní přepínači jednotky umístěné přímo u antén a z ovládání umístěného u přijímače. K propojení se využívá anténního svodu, takže nepotřebujeme další vodiče. Přepínače se dají použít pro dvojlinku 300 Ω nebo pro souosý kabel 75 Ω, přičemž je však třeba změnit mechanické uspořádání přepínače a upravit elektrické zapojení. Přepínač se jen jeden vodič (jádro), stínění svodu se propojuje a uzemní.

Přepínač pro dvě TV antény

V tomto přepínači jsem použil jedno relé QN 599 25 (obr. 1). Kondenzátory



Obr. 1. Zapojení přepínače dvou TV antén na společný svod 300 Ω

1 000 pF/500 V (slida) odděluji stejnosměrný napájecí obvod od vlastních diod. V ovládací části zabraňují vf tlumivky Tl_1 a Tl_2 zkratu vf signálu přes malý vnitřní odpor baterie. Mají 30 závitů u opředeného drátu o $\varnothing 0,5$ mm ($L=20$ mm) na keramické tyče (krátké spoje!).

Tab. 1. Vlastnosti mikrorelé QN 599 25

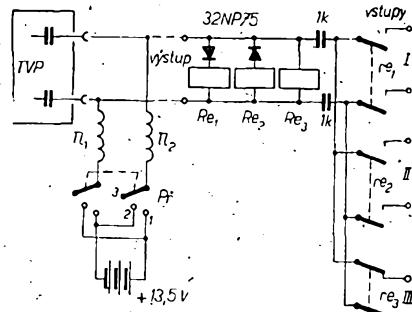
	Označení:	mikrorelé QN 599 25.
	Napájení:	13,5 V/0,067 A.
	Kontakty:	dvakrát přepinací.
	Zatížitelnost:	max. 3 A.
	I_{max} :	$5 \cdot 10^{-7} - 7 \cdot 10^{-8}$ vyp. cyklů/hod.
	Přechod. odpór:	max. 50 mΩ.
	Spolehlivost:	min 100 000 vyp. cyklů (odzkoušeno $3,5 \cdot 10^6$ cyklů).
	Provedení:	vzduchotěsně zatavené, plněné dusíkem, koliky do plošných spojů, pracuje v každé poloze.
	Rozměry:	viz obrázek.

Přepínač pro tři TV antény

V tomto přepínači jsou tři relé QN 599 25 (obr. 3). Relé s diodami jsou zapojena tak, aby v každé poloze přepínače P_f byla připojena jen jedna anténa.

Konstrukce přepínače pro dvě TV antény

Přepínač je určen k vestavění do instalací krabice s víčkem (obr. 2). Relé je zlepeno do výrezu v základní destičce lepidlem Epoxy 1200. Vstupy a vý-



Obr. 3. Zapojení přepínače tří TV antén na společný svod 300 Ω

Celek je třeba považovat za vf obvod, tj. snažit se o symetrii a o nejmenší kapacity mezi jednotlivými svody a spoji. Při provozu nebylo pozorováno zřetelné zhoršení obrazu a zvuku ani u slabých signálů.

Literatura

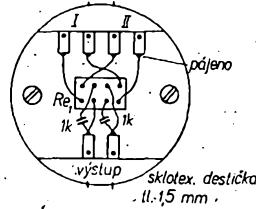
- [1] Český M.: Televizní přijímací antény. SNTL: Praha 1964.
- [2] Kožhuba V.: Bezkontaktní přepínač pro dvě TV antény. AR 1964, str. 130, 171, 196.

* * *

Novinky na trhu v NSR

Firma Siemens nabízí kromě celé řady přijímačů pro barevnou televizi zařízení Hi-Fi Stereo. Má 42 tranzistorů, 24 diod, 15 okruhů FM, 9 okruhů AM, 5 tlačitek pro VKV, zvláštní volbu pro VKV-KV, 7 programů na SV a DV a automatické ladění ostrosti, stereofonní dekodér, ukazatel vyladění, speciální filtry SRE atd. Mezi jiným nabízí tato firma i kufríkový přijímač Turnier osazený 19 tranzistory a 16 diodami, doplněný 12 okruhů FM a 8 okruhů AM. Přijímač je vybaven teleskopickou anténou pro příjem 10 vlnových rozsahů VKV, KV, SV, DV. Číla

* * *



Obr. 2. Mechanické uspořádání přepínače jednotky pro dvě TV antény

stupy jsou pro usnadnění montáže u antén z vnitřků (dutině) lámací svorkovnice a jsou rovněž přilepeny. Spojy jsou z holého pocinovaného drátu o $\varnothing 0,5$ mm. Jsou prostorově symetricky uspořádány. Po sestavení je třeba celý přepínač zajistit proti povětrnostním vlivům. Nejlépe se osvědčilo zakapání celku kromě svorek lepidlem Epoxy 1200. Konec dvojlinky připojované do přepínače je vhodné ocínovat, aby byl zaručen dobrý a trvalý kontakt ve svorkách. Svorky nařeme po konečné montáži ochranným lakem nebo vazelínou. Na výstup, který je propojen s přijímačem ve stavu bez ovládacího napětí, doporučuji zapojit anténu nejčastěji přijímaného vysílače. Na mechanickém uspořádání napájení nezáleží, musíme jen dbát, aby vf tlumivky Tl_1 a Tl_2 byly blízko vstupních zdírek TVP (krátké spoje!).

Tri - Combo, přenosný přijímač s gramofonem a magnetofonem

Rozhlášový přijímač se středními a dlouhými vlnami, kombinovaný s gramofonem pro desky o průměru 17 cm a kažetovým magnetofonem, uvedla na trh anglická firma Discatron Ltd. pod označením TR 3000. Přijímač je poměrně jednoduchý – má osm tranzistorů, dvě diody a elliptický reproduktor 10×18 cm. Gramofon je vestavěn v zadním prostoru přístroje. Gramofonové desky se přehrávají ve svislé poloze. Vedení přenosky je řešeno tak, že přehrávat lze i při přenášení přístroje, při chůzi nebo na palubě lodi.

Systém magnetofonu zvolili konstruktéři podobný kompaktnímu kazetovému systému Philips. Kazety s magnetofonovým páskem jsou určeny jen pro přehrávání. Magnetofon je dvoustopý, snímačí tranzistorový zesilovač se zapíná samočinně ihned po zasunutí kazety s páskem do přístroje. Po vyjmnutí kazety se zesilovač opět odpojí.

Použity magnetofonový pásek vyvinula jedna americká firma; vyrábí se však v Japonsku. O jeho výrobě se uvážuje i v Evropě. Kazety se dodávají s páskem, jehož doba přehrávání je celkem 12 minut (délka je shovnatelná s dobou přehrávání gramofonové desky o průměru 17 cm), nebo 24 minut. Sž Funkshau 16/68

PANELOVÁ KONSTRUKCE

Jan Hájek

Mnoho zdařilých amatérských přístrojů se nikdy nedostane k širší veřejnosti, natož pak na výstavu, protože jim chybí pořádný „kabát“. Dobrá mechanická konstrukce a hezká skřínka přístroje patří nerozlučně k sobě, málakterý amatér se však propracuje až tam, kde by měl svou práci skončit. Většinou se spokojí s tím, že „to chodí“ a tak známe mnoho přístrojů, které jsou léta ve stavu zrodu a které nelze ukázat ani dobrým známým. A to je pak jen poloviční radost.

Velkou měrou se na této situaci podílí skutečnost, že není žádný výrobce vhodných mechanických částí a skříněk pro amatéry, kteří většinou nemají potřebné mechanické vybavení a protobudto vůbec skřínku na přístroj nevyrábí, nebo ji „zfuší“ jen tak na koleně.

Požadavky kladené na přístrojové skřínky jsou zvláště u amatérských konstrukcí velmi různorodé. Jde-li o jednotlivý přístroj, lze udělat vkusnou skřínku šitou „na míru“. Postupem doby však rostou nároky a amatér vybavuje svou dílnu dalšími a dalšími přístroji. A tu se rázem setká s nepřijemným problémem: většina přístrojů sice samostatně vypadá hezky, dochromady však tvoří různorodý celek a mnohdy je ani nelze postavit na sebe. Pak je již pozdě „honit bycha“ a zamýšlet se nad celkovou konцепcí.

Mechanická konstrukce pro amatérské přístroje by měla být co nejjednodušší, snadno vyrábiteľná i ve skromných amatérských podmínkách, měla by mít díly jednotného tvaru s jednoduchou vzájemnou montáží a přitom dostatečnou mechanickou pevnost.

Podíváme-li se do literatury, zjistíme, že již bylo navrženo několik zajímavých stavebnicových koncepcí pro amatérské přístroje [1], [2], [3], [4], [5]. Některé jsou řešeny velmi hezké, jiné méně, různá je náročnost, pracnost a potřeba vybavení dílny. Někdy se objeví i ne-

přijemné neuctnosti (např. přístroje postavené na sobě jsou nestabilní a klouzají po sobě, zvláště jsou-li lehké [3]). Jiné skřínky jsou pěkně propracovány, jejich výroba je však pro průměrnou amatérskou dílnu obtížná a na zakázkovou výrobu příliš nákladná [1].

Jedinou normalizovanou konstrukcí vyráběnou pro amatéry jsou šasi podle [4], ovšem jen v NDR, zatímco dotazem u výrobce stavebnicové skříně [2] se zjistilo, že se družstvo DRUOPTA zakázkovou výrobou popsané stavebnice již dříve nezabývá.

Společnou neuctností panelových konstrukcí stavěných na sebe je (vzhledem ke stálé šířce panelu a hloubce přístroje) poměrně malá čelní plocha, určená pro ovládací prvky, měřidla, stupnice atd. Tento nedostatek lze však odstranit proměnlivou výškou panelů. Skřínky s velkou čelní plochou lze stavět jen vedle sebe a vzhledem k jejich malé hloubce je třeba postarat se o stabilitu i umístění těžších součástek do spodní části přístroje [5].

Původ panelové konstrukce

Panelová konstrukce, uváděná v tomto článku, je vlastně malou kopii normalizované panelové konstrukce TESLA ČSN - ESČ.214 z roku 1947 [7]. Původní americké normě, z níž norma ČSN vychází, se říká devatenáctipalcová

norma ASA C 83.9, odvozená německá norma má označení DIN 41 494.

Tato konstrukce je ověřena dlouhodobými výrobními zkušenostmi ve všech státech a v poslední době k ní přešel takový výrobce měřicích přístrojů, jako je světoznámá firma Rohde a Schwarz [6]. Konstrukce je robustní, přístroje lze stavět na sebe, nebo je zasouvat do stojanů. Vyznačuje se stálou šířkou panelu (485 mm), v základní řadě stálou hloubkou přístroje (330 mm) a odstupňovanou výškou panelu po 45 mm na jednu panelovou jednotku (PJ). Vyrábí se v typech 3 PJ až 10 PJ (u nás ji dodává Tesla Brno). Panelová konstrukce je určena pro laboratorní měřicí přístroje. Během mnoha let výroby doznaly jednotlivé typizované části normalizované konstrukce různých změn a odchylek (původně dřevěné postranice byly nahrazeny bakelitovými, výlisky z plechu lehkými slitinami a plastickými hmotami; také panely z ohýbaného plechu, tlustého duralového plechu nebo plastických hmot; držadla bakelitová, litá z kovu nebo ohýbaná z kutiliny). Je zde tedy i pro amatéra mnoho využitelných možností, z nichž si vybere podle svého vybavení, potřeby a vкусu.

Pro většinu amatérských přístrojů je původní panelová konstrukce zbytečně velká a vzhledem k miniaturizaci a transistorizaci je vhodné zvolit poněkud menší rozměry, např. šířku panelu 300 mm, hloubku přístroje 250 mm a aby bylo možné měnit plochu čelního panelu, proměnnou výšku. Výpočet výškového rozměru je jednoduchý:

$$v = (n \cdot 50) - 5 \quad [\text{mm}]$$

Výška jedné panelové jednotky PJ byla stanovena na 50 mm (výšky panelových jednotek jsou v tab. I.).

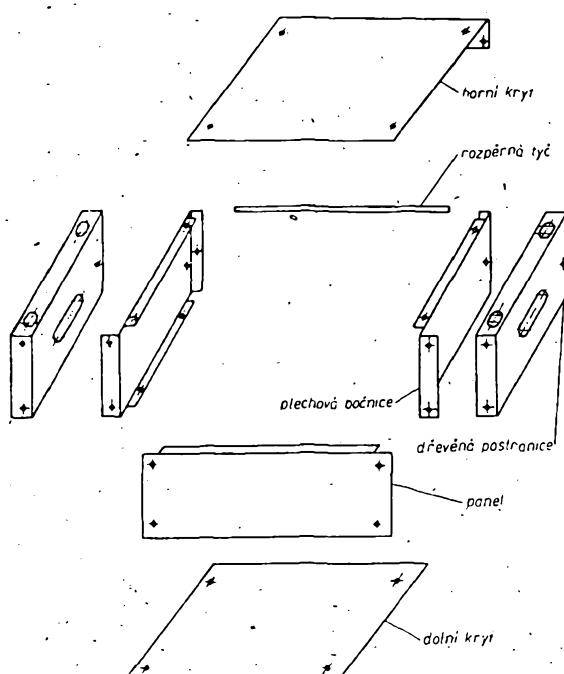
Tab. 1.

PJ	1	1,5	2	2,5	3
Výška [mm]	45	70	95	120	145
Plocha panelu [cm ²]	135	210	285	360	435

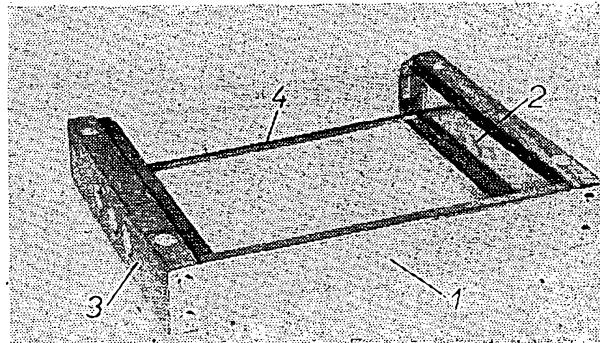
Sestava

Panelová konstrukce se skládá z několika základních částí (obr. 1a, b): panel - čelní deska (1), bočnice (2), postranice (3), horní kryt, dolní kryt, rozpěrná tyčka (4).

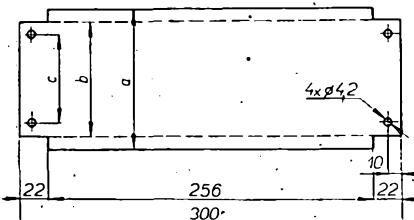
Další části, které již nepatří do základní soustavy, jsou: šasi přístroje (k upevnění rozměrnějších a těžších částí uvnitř přístroje), třmen (k upevnění součástí na zadní straně přístroje), držadlo (upevněné na panelu, zvláště u přístrojů vestavěných do stojanu), stojan (otevřená konstrukce k upevnění několika panelových přístrojů) a skřín (uzavřená konstrukce pro několik panelových přístrojů).



Obr. 1b. Pohled na sestavu panelové konstrukce



mat.: Fe plech tl. 1 mm

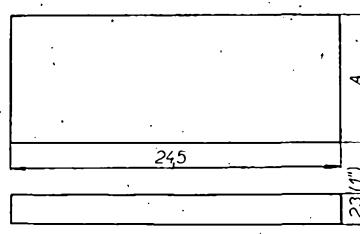


Obr. 2. Čelní panel. Rozměry a, b, c jsou proměnné podle počtu panelových jednotek (tab. 2)

Drobnejší části, jako jsou úhelníky, destičky pro plošné spoje, přichytky a jiný konstrukční a spojovací materiál rovněž nepatří mezi základní části. Jsou různé podle druhu přístroje, který se do jednotky staví a přizpůsobují se součástkám, které máme k dispozici.

Základní sestava panelového přístroje je patrná z obr. 1a, b. Přední panel (1) je vpředu příšroubován čtyřmi šrouby s bočnicemi (2) na postranice (3), které jsou ještě vzadu příšroubovány dvěma šroubkami do bočnic. Každá postranice (3) je upevněna ve třech bozech. Rozpěrná tyč (4) udržuje uvnitř rozměr přístroje a je příšroubována dvěma šroubkami k bočnicím. Horní kryt

mat.: tvrdé dřevo



Obr. 5. Rozměry dřevěné postranice pro různé velikosti panelových jednotek

jen k udržení správné vzdálenosti těchto dvou nosných pilířů a samozřejmě také k upevnění všech ostatních součástí.

Popis částí sestavy

Panel je hlavní částí, na níž jsou upevněny všechny důležité ovládací a signální prvky. Je z ocelového plechu tloušťky 1 až 1,5 mm. Hlavní rozměr je stálý (délka 300 mm), výška se mění podle počtu panelových jednotek. Nákres je na obr. 2; další rozměry v tab. 2.

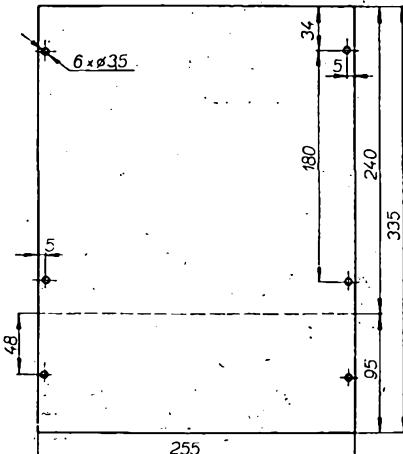
Tab. 2.

PJ	1	1,5	2	2,5	3
a [mm]	65	90	115	140	165
b [mm]	45	70	95	120	145
c [mm]	25	50	75	100	115

Plechové bočnice (levá a pravá) se liší jen dalšími otvory pro připevnění jednotlivých součástí. Je z ocelového plechu tloušťky 1 mm (obr. 3). Na každé bočnici je přibodováno pět železných plísků, v nichž jsou vyříznuty závity M3 pro připevnění horního i dolního krytu a pro příšroubování dřevěné postranice ze strany (obr. 4).

Dřevěná postranice drží celou váhu přístroje. Je z tvrdého dřeva a do předvrtných děr se šroubuji šrouby M4, držící panel a bočnice. Nemáme-li tvrdé dřevo, je lepší na přední stranu zadlabat železné pásky se závity M4. Pásy jsou připevněny vrutem do dřeva.

mat.: Al plech tl. 0,5 mm



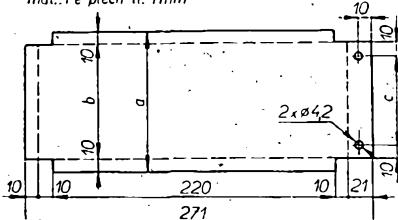
Obr. 8. Horní kryt, pro dvoupanelovou jednotku. Délka ohýbu se řídí výškou jednotky (pro 2 PJ = 95 mm), připevnovací otvory na zadní straně jednotky jsou přibližně uprostřed.

Rozměry dřevěné postranice jsou na obr. 5. Na boku postranice jsou oválné otvory pro uchopení přístroje. Stačí však i tři otvory o průměru asi 20 mm, do nichž lze vsunout prsty. Na horní straně jsou dvě zahlobeniny, do nichž zapadají nožičky dalšího přístroje, postaveného na něm (obr. 6). Zespodu jsou tedy do bočnice naraženy dvě dřevěné nebo novodurové nožičky (obr. 7). Postranice mohou být i z jiného materiálu, dřevo je však poměrně snadno dostupný a lehce obrobiteLNý materiál, vhodný pro amatérské podmínky.

Horní a dolní kryt jsou z tenkého hliníkového nebo ocelového plechu a podle potřeby jsou perforovány, především nad součástkami, které se za provozu oteplují (obr. 8 a 9).

Rozpěrná tyčka může být jedna, může jich však být i několik. Lze na ni připevnit zejména desky s plošnými spoji a jiné součásti. Proto není kulatá; s výhodou se používá čtyverhran 6 x 6 nebo 7 x 7 mm. Na obou koncích je souose opatřena závity M3 k připevnění na bočnice a také napříč jsou otvory o Ø 3,5 mm (popřípadě závity M3) podle druhu a rozteče připevnovaných konstrukčních dílů (obr. 10).

mat.: Fe plech tl. 1 mm



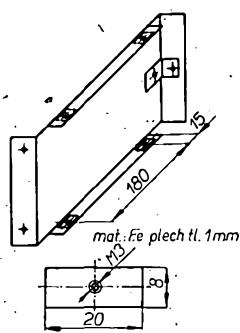
Obr. 3. Plechová bočnice. Rozměry a, b, c jsou v tab. 2

je připevněn čtyřmi šroubkami k bočnicím na horní straně, popřípadě ještě dvěma dalšími šroubkami na zadní straně. Dolní kryt je příšroubován zespoda čtyřmi šroubkami opět do bočnice.

Jsou-li v přístroji další části – sási, třmen apod., jsou příšroubovány na bočnice a vyztuzuji ještě celý přístroj.

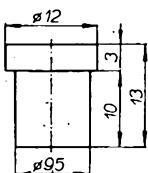
Je-li konstrukce určena do stojanu nebo skříně, odpadají dřevěné postranice a panel s bočnicemi je sešroubován šrouby, připevnějícími držadla. I přístroj, stavěný do stojanu, lze ovšem jednoduše přeměnit na samostatný pře- děláním postranic.

Celou váhu přístrojů nese stojan, u samostatných přístrojů stavěných na sebe obě postranice. Ostatní části slouží



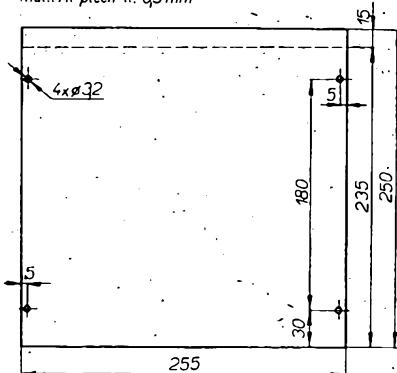
Obr. 4. Plechová bočnice je zesílena přibodovanými plíškami pro vyříznutí závitů M3

mat.: novodur



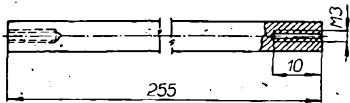
Obr. 7. Nožička do dřevěné postranice

mat.: Al plech tl. 0,5 mm



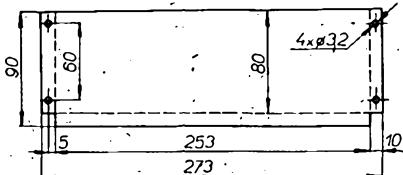
Obr. 9. Dolní kryt s ohybem, který jej zpevňuje

mat. Fe čtyřhran 6x6 mm



Obr. 10. Rozpěrná tyč. V jednom přístroji iich může být použito i několik

mat. Fe plech tl. 1 mm



Obr. 11. Jednoduché šasi. Postranní části s otvory pro připevnění na bočnice jsou ohnuty dolů, podélny zpevňovací ohýb nahoru

Všechny kovové části jsou vhodné povrchově upraveny (např. chromato-váním). Panel je po vyvrácení otvoru pro konkrétní přístroj nastříkán vhodnou vypalovací barvou a opatřen příslušnými nápisy.

Šasi přístroje je z ocelového plechu tloušťky 1 až 1,5 mm a nese rozměrnější nebo těžší části přístroje (transformátory, elektrolytické kondenzátory, elektronky, otočné kondenzátory, pájecí lišty atd.). Rozměry se řídí podle potřeby jednotlivých přístrojů. Příklad jednoduchého šasi je na obr. 11.

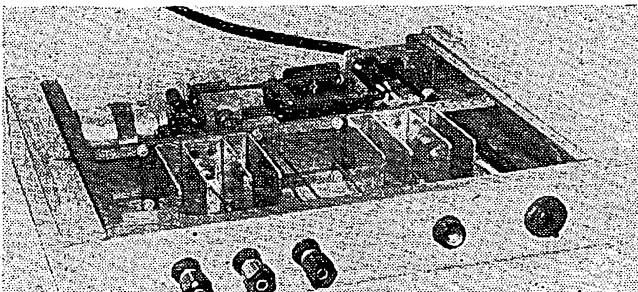
Třmen je z ocelového plechu tloušťky 1 a 1,5 mm a slouží především k upevnění přívodní zástrčky, síťového voliče, pojistek nebo baterií na zadní stěně přístroje. Vpředu za panelem může sloužit také k upevnění většího počtu potenciometrů a přepínačů, které nechceme připevňovat přímo na panel.

Vyrábět rozměrově vhodné držadlo pro malou panelovou konstrukci se nevyplatí a protože není ani nijak potřebné a funkčně důležité, bylo vyuštěno i ze základních částí konstrukce.

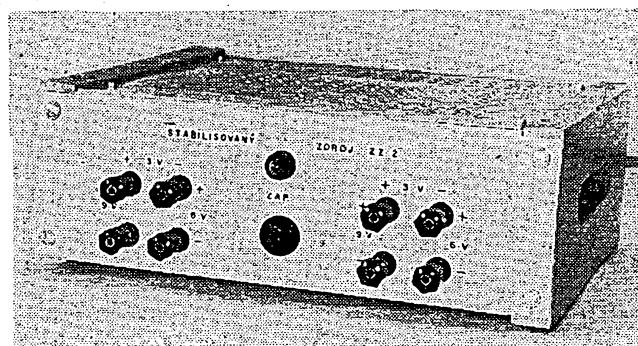
Stojan je svářovaná konstrukce z ocelových úhelníků tvaru V, do níž jsou zasunuty jednotky panelové konstrukce a tvoří tak celou sestavu přístrojů. Staví se většinou až nakonec, kdy je sestava přístrojů již vyzkoušena a nebudě se s ní již příliš laborovat.

Skřín je vlastně oplechovaný stojan nebo stojan vestavěný do nábytku podle možnosti konstruktéra.

Obr. 13. Přístroj věstavěný v jednopanelové jednotce. Jednotlivé součásti jsou upevněny na rozpěrných tyčích



Obr. 14. Přístroj v popsané panelové konstrukci. Stabilizovaný zdroj ZZ2 v dvoupanelové jednotce



Závěr

Panelová konstrukce je univerzální skřínkou pro amatérské přístroje. Je při své jednoduchosti mechanicky pevná a lze ji poměrně snadno zhotovit.

Nejdříve byly vyrobeny rozměry 1 PJ, 2 PJ a 3 PJ, pak se však ukázalo, že mezi 1 PJ a 2 PJ je příliš velký rozdíl, proto byla vyrobena jednotka 1,5 PJ, jejíž čelní rozměr je velmi vhodný na často používané panelové měřicí přístroje DHR5. Příklady použití panelových jednotek jsou na obr. 12, 13, 14.

Jako každý přístroj, lze i tuto konstrukci šikovně „osídit“, aby výšla levněji a dala se udělat ze snadněji dostupného materiálu. Na panel i bočnice stačí plech tloušťky od 0,6 mm a abychom jej nemuseli pokovovat, může to být pozinkovaný „okapový“ plech, na který lze snadno připájet mosazné plíšky se závity na přišroubování krytů, takže odpadne i bodování. Na postranice lze použít libovolné dřevo a panel přístroje, nebude-li se příliš často rozebírat, můžeme přišroubovat přímo vruty do dřeva. Podobné „úpravy“ a využití popsané panelové konstrukce již zvládne každý sám.

A nakonec ještě upozornění pro zájemce: plechové části popsané panelové konstrukce bude vyrábět na zakázku Družstvo elektronických služeb, Praha 1, pošt. příhr. 488.

Literatura

- [1] Donát, K.: Kovová skřín na přístroje. AR 11/59, str. 304 až 306.

- [2] Stavebnicová skřín pro amatérské přístroje (DRUOPTA). AR 1/62, str. 13 až 14.
- [3] Pokorný, V.; Vrba, P.: Snadná a vzhledná skřínka na přístroje. AR 8/62, str. 218.
- [4] Norma pro amatérská šasi v NDR. AR 12/62, str. 349.
- [5] Mařík, P.: Skřínka pro tranzistorové měřicí přístroje. AR 1/66, str. 13.
- [6] Zpět k 19' panelové normě. ST 12/66, str. 474.
- [7] Norma ČSN – ESČ 214.

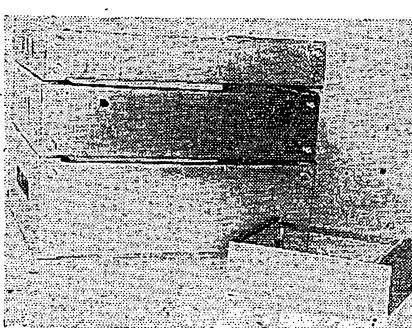
* * *

Úprava přijímače Polyton

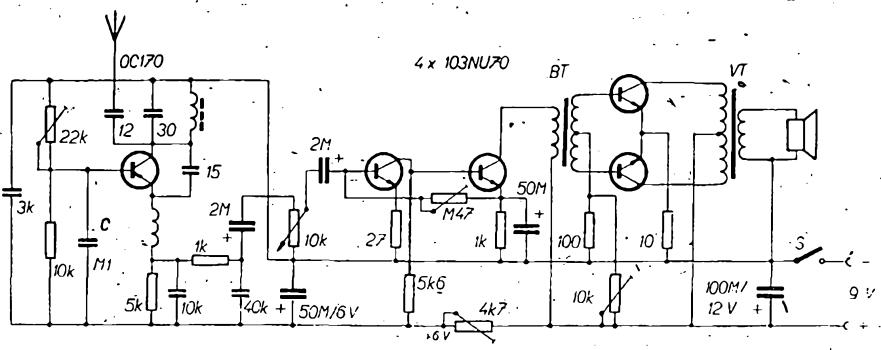
Při stavbě několika přijímačů POLYTON pro radiem řízené modely jsem zjistil, že jsou velmi málo citlivé. Jednoduchou úpravou, tj. změnou kapacity kondenzátoru C v bázi tranzistoru OC170 od 50 nF do 2 μF lze však přijímač naladit na maximální citlivost. V méém případě využívala kapacita 0,1 μF. Po malé úpravě (obr. 1) lze přijímač použít i jako kontrolní, je-li v pásmu klid. Na tento přijímač lze velmi dobře přijímat občanskou radiostanicí VKP050.

Budící a výstupní transformátor jsou z přijímače Doris.

František Kratochvíl



Obr. 12. Jednotky panelové konstrukce postavené na sebe. Nahoře 1 PJ, uprostřed 1,5 PJ, dole 2 PJ a v popředí pokusný model miniaturní panelové konstrukce



Obr. 1.

Osciloskop Heathkit IO-17

Ing. J. Tomáš Hyun

Americká firma Heathkit vyuvinula nový přenosný model osciloskopu, který má přes jednoduchost konstrukce výborné vlastnosti. V zahraničí je možné jej získat jako stavebnici nebo (za příplatek) jako již sestavený přístroj. Zvláště první alternativa, tj. stavebnice přístroje – by jistě byla vůči nám i na našem trhu bez obav o odbytek (a nemuselo by jít jen o osciloskop, ale i o jiné elektrotechnické přístroje), protože je levnější.

Technické vlastnosti

Vertikální zesilovač – vstupní impedančce: $1 M\Omega/25 pF$ – bez ohledu na polohu přepínače vstupní citlivosti; citlivost: $10 mV/1 \text{ cm}$ (špičkově $30 mV/1 \text{ cm}$); vstupní dělič: $1:50$ nebo plynulé řízení citlivosti; kmitočtový rozsah: 5 Hz až 5 MHz , $\pm 3 \text{ dB}$.

Horizontalní zesilovač – vstupní impedance: $10 M\Omega/15 pF$; citlivost: $100 mV/1 \text{ cm}$; plynulá regulace; kmitočtový rozsah: 2 Hz až 300 kHz , $\pm 3 \text{ dB}$.

Generátor časové základny – multivibrátor s automatickou synchronizací (od výšky obrazu na stínítku 2 mm , s automatickým potlačením zpětných běhů);

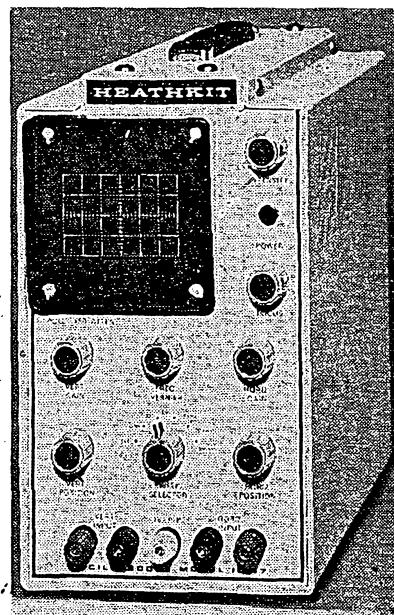
Obr. 2. Schéma zapojení osciloskopu Heathkit IO-17
(Odpor R_s v katodě E_3 má být označen R_s)

kmitočtový rozsah 20 Hz až 200 kHz ve čtyřech navzájem se překrývajících rozsazích.

Obrazovka: 3RP1, $\varnothing 70 \text{ mm}$, stínítko zelené se středním dosvitem.

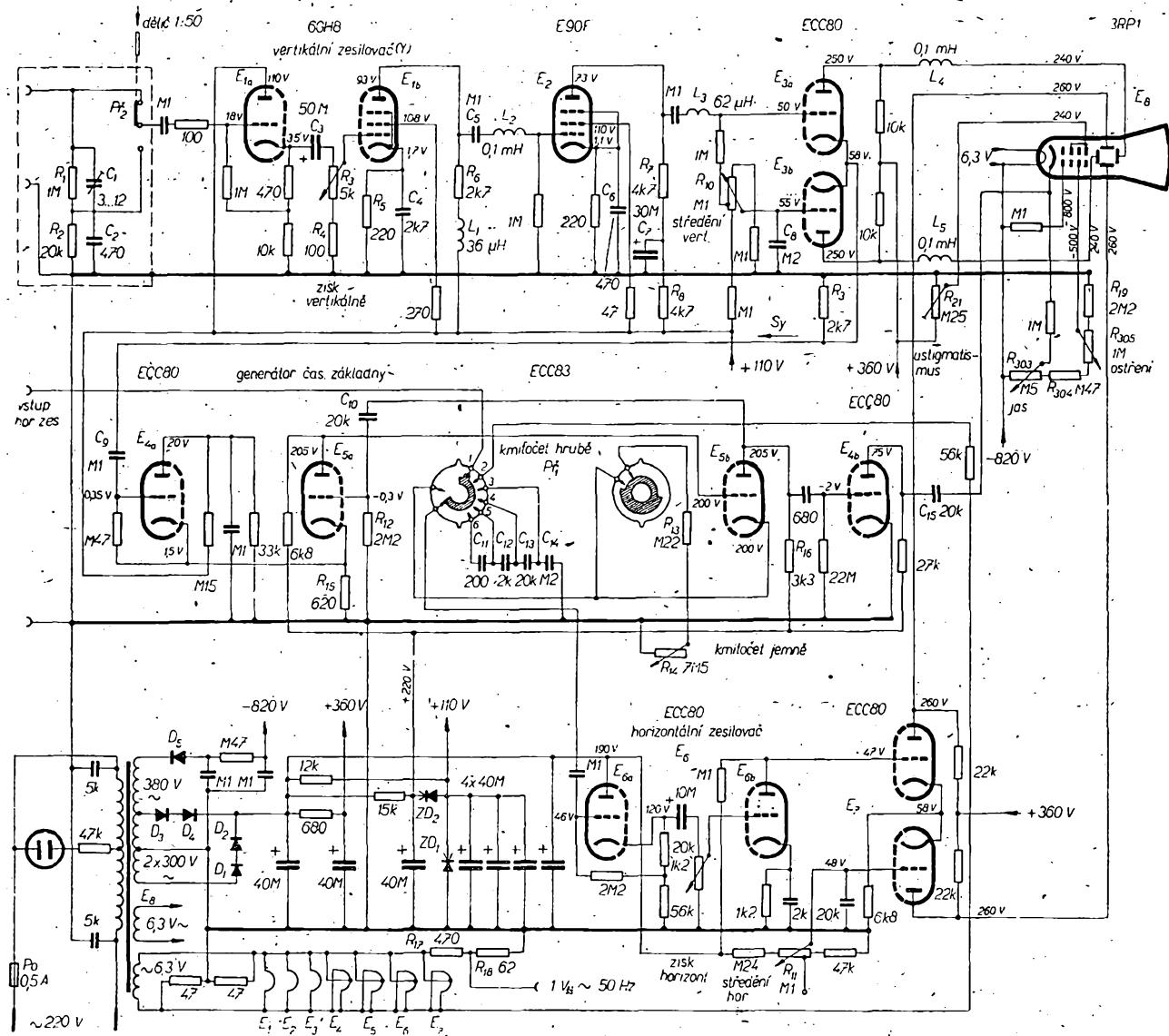
Rozměry: $22,8 \times 13,2 \times 34,8 \text{ cm}$; váha 6 kg ; příkon 60 W .

Osciloskop má klasický tvar s asymetricky umístěnou obrazovkou a s minimálním počtem ovládacích prvků (obr. 1). Jeho celkové zapojení je na obr. 2. Přístroj se dělí na pět částí: vertikální zesilovač (Y) osazený elektronkami E_1 až E_3 včetně vstupního děliče, horizontální zesilovač (X) osazený sdruženými elektronkami E_6 a E_7 , generátor časové základny (E_4 a E_5), síťovou část s pěti křemíkovými usměrňovacími diodami D_1 až D_5 a dvěma vysokonapěťovými stabilizačními diodami



Obr. 1. Osciloskop Heathkit IO-17

Motivky zahraniční techniky



mi ZD_1 a ZD_2 a konečně obrazovku E_8 s jejimi obvody.

Vertikální zesilovač má za úkol zosilnit měřený signál na dostatečnou úroveň a přivést jej v symetrické formě na vychylovací destičky obrazovky. Vstupní impedance tohoto zesilovače zůstává konstantní bez ohledu na nastavenou polohu přepínače P_2 . Trimrem C_1 se kompenzuje kmitočtová závislost tohoto článku (vlivem parazitních kapacit) podle vztahu $R_2 (C_2 + C_{E1}) = R_1 C_1$ tak, že k poklesu zesílení o -3 dB dochází až na kmitočtu 5 MHz. Elektronka E_1 je zapojena jako katodový sledovač s velkou vstupní a malou výstupní impedance ($R_{Vyst} \approx 1/S$). Proto je možné volit poměrně malý zatěžovací odpor ($R_3 = 5$ k Ω), čímž se současně odstraní ne-příznivý vliv paralelních kapacit a zajistí široké kmitočtové pásmo přenosu. Aby však nenastal pokles zesílení nízkých kmitočtů, musí být kapacita vazebního kondenzátoru C_3 rádu desítek μF ($C_3 = 50$ μF).

K regulátoru zisku R_3 je připojen v sérii odpor R_4 , takže i při vytocení regulátoru R_3 na minimum je na stínítku obrazovky svíslá výchylka uměrná velikosti přiváděného napětí; nemůže tedy dojít nepozorností obsluhovatele k přezení E_1 příliš velkým signálem.

Pentodový systém sdružené elektronky E_1 pracuje již jako běžný napěťový zesilovač. K dosažení širokého kmitočtového pásmá (2 Hz až 5 MHz) slouží trojitá kmitočtová kompenzace. Kondenzátor C_4 , připojený paralelně ke katodovému odporu R_5 , odstraňuje vlivem svého klesajícího jalového odporu směrem k vysším kmitočtům proudovou zápornou zpětnou vazbu; výsledek je větší zesílení měřeného signálu, a to od kmitočtu 1 MHz (větším zesílením vysokých kmitočtů se vyrovnává pokles zesílení v této části kmitočtového pásmá). Další zesílení vysokých kmitočtů je způsobeno indukčností tlumivky L_1 , zapojené v sérii s pracovním odporem R_6 v anodovém přívodu elektronky E_{1b} . Za vazebním kondenzátorem C_5 je další vf tlumivka L_2 v přívodu k mřížce elektronky E_2 . Tato tlumivka spolu se vstupní kapacitou E_2 tvoří rezonanční obvod, jímž jsou vf kmitočty dále zdůrazněny.

U této elektronky je zavedena další kompenzace kmitočtové závislosti kondenzátorem C_6 , připojeným paralelně k jejímu katodovému odporu. V přívodu k mřížce následujícího koncového stupně je ze stejných důvodů zařazena tlumivka L_3 .

K vyrovnaní kmitočtového průběhu v dolní části kmitočtového pásmá je anodový (pracovní) odpór elektronky E_2 rozdělen na dvě části (odpory R_7 a R_8), přičemž na společný běh je připojen blokovací kondenzátor C_7 (30 μF). Kmitočtově závislý jalový odpór kondenzátoru C_7 způsobuje větší výstupní odpór tohoto stupně pro velmi nízké kmitočty (při 2 Hz je asi 8 k Ω ; zatímco nad kmitočtem 15 Hz prakticky pro střídavý signál zkratuje odpór R_8 a tak redukuje výstupní odpór na 4,7 k Ω). Timto zapojením se dosahuje zdůraznění nízkých kmitočtů v oblasti 2 až 15 Hz a tím vyrovnaní ubytka zesílení v této oblasti pásmá vlivem kapacit vazebních kondenzátorů v celém zesilovači.

K dosažení symetrických osciloskopů na stínítku obrazovky E_8 je použito symetrické vychylování, při němž se na příslušné vychylovací destičky přivádějí dvě napětí s fázovým rozdílem 180°. Tomuto požadavku musí odpovídat také koncový stupeň, který je proto v protitaktním zapojení.

Elektronka E_{3a} je buzena do mřížky signálem z E_2 přímo přes L_3 ; buzení E_{3b} signálem opačné fáze se dosahuje vazbou obou systémů společným katedovým odporem R_9 (napěťový spád na R_9 působí vlivem kondenzátoru C_8 na dráze mřížka-katoda E_{3b} v opačné fázi). V přívodech k vychylovacím destičkám jsou tlumivky L_4 a L_5 , které opět kompenzují pokles zesílení vyšších kmitočtů, způsobený účinkem paralelních parazitních kapacit.

Horizontální zesilovač (X) má za úkol zesílit napětí časové základny na dostatečnou velikost pro vychylování paprsku přes celé stínítko ve vodorovném směru. Odpovídá v principu vertikálnímu zesilovači, vzhledem k menším požadavkům na zesílení a kmitočtový rozsah může však být jednodušší. Skládá se z katodového sledovače E_{6a} , triodového napěťového zesilovače E_{6b} a symetrického koncového stupně E_7 , který poskytuje symetrické napětí pro horizontální destičky obrazovky. Funkce koncového zesilovače včetně střední (potenciometr R_{11}) je stejná jako u vertikálního koncového stupně obracení fáze signálu.

Generátor časové základny je multivibrátor, který tvoří oba systémy elektronky E_5 (E_{5a} a E_{5b}). Doba zpětných běhů elektronového paprsku na stínítku obrazovky je určena časovou konstantou člena C_{10} , R_{12} (připojeného k mřížce elektronky E_{5a}) a je konstantní v celém kmitočtovém rozsahu. Naproti tomu kmitočet časové základny je určován časovou konstantou odporů $R_{13} + R_{14}$ s některým z právě zařazených kondenzátorů C_{11} až C_{14} (prostřednictvím kontaktů 3, 4, 5 nebo 6 přepínače P_1). Poloha tohoto přepínače tedy určuje jeden ze čtyř možných dílčích rozsahů časové základny.

Aby byla zajištěna snadná obsluha přístroje a aby obraz na stínítku byl vždy dokonale synchronizován, je multivibrátor automaticky synchronizován kmitočtem měřeného signálu. Synchronizační signál (S_y) se odebírá z katodového odporu R_9 sdružené elektronky E_3 a přes oddělovací stupeň E_{4a} (katodový sledovač) se přivádí na společný katodový odpór R_{15} elektronky E_{5a} . Oddělovací stupeň zabraňuje zpětnému působení generátoru časové základny na vertikální zesilovač.

Druhý triodový stupeň E_{4b} potlačuje (zháší) zpětné běhy: Během nabíjení právě zařazeného kondenzátoru časové základny (C_{11} , C_{12} , C_{13} nebo C_{14}) vzniká na pracovním odporu R_{16} spád napětí, jímž je řízena kapacitně vázaná mřížka triody E_{4b} . Z této elektronky postupuje zesílený impuls přes vazební kondenzátor C_{15} na katodu E_8 , kde potlačí (zhasne) paprsek během jeho zpětného běhu.

V polohách „externí vstup“ (kontakt 1 přepínače P_1) a „50 Hz“ (kontakt 2 přepínače P_1) je horizontální zesilovač řízen místo napětim časové základny buďto externím napětím z vnějšího zdroje, nebo napětím sinusového průběhu o kmitočtu 50 Hz, odvozeným ze žhavicího napětí.

Ze žhavicího napětí je odvozeno špičkové napětí $1 V \pm 5\%$ (děličem R_{17} ,

R_{18}), který slouží k ověřovacím účelům (cejchování).

Obvody obrazové elektronky a její ovládání je běžné. Potenciometr R_{305} slouží k nastavení stopy paprsku (zaostření); R_{303} k nastavení vhodné intenzity jasu a R_{21} k vyrovnání tzv. astigmatismu, tj. tvaru bodu (paprsku). R_{21} je nastaven trvale a proto hřídel jeho sběrače není vyveden na čelní ovládací panel.

Napájecí část je osazena křemikovými polovodiči; tím je odstraněno „vyhřívání“ přístroje usměrňovacími elektronkami. Za zmínu stojí ještě stabilizační Zenerovy vysokonapěťové diody ZD_1 a ZD_2 , které stabilizují napájecí napětí 220 V a 110 V pro vertikální i horizontální zesilovač a generátor časové základny a tím zaručují elektrickou stabilitu přístroje i při dlouhodobém provozu.

I když v dnešní době si našla tranzistorace cestu i mezi osciloskopy, je takový přístroj v elektronkové verzi mnohem levnější a do jisté míry i spolehlivější. V tranzistorové verzi by měl srovnatelný osciloskop asi 45 křemíkových vf spinacích tranzistorů. V koncových zesilovačích by musely být typy pro značně velká napětí (pro $U_{CE} \geq 160$ V), které jsou velmi drahé a u nás obtížně dosažitelné. Pro amatérskou aplikaci bude proto ještě nějaký čas výhodnější elektronková verze.

Literatura

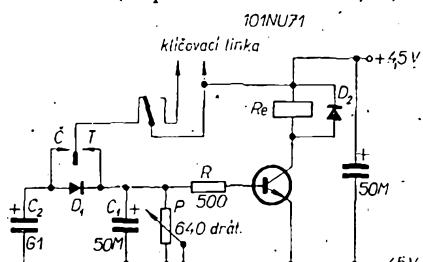
Firemní literatura firmy Heathkit 1968.

* * *

Tranzistorový klíč

Klíč, jehož schéma je na obrázku, pracuje s pevně nastaveným poměrem tečka - čárka (1 : 3) v celém rozsahu, takže má vyveden jen jeden ovládaci prvek k regulaci rychlosti. Poměr tečka - čárka je dán kapacitami C_1 a C_2 . V poloze „tečka“ pracuje C_1 (50 μF), v poloze „čárka“ se k němu přičítá kapacita C_2 (100 μF), takže kapacita je 150 μF) přes diodu D_1 , která je pro „čárky“ zapojena v propustném směru. Tato dioda musí mit velmi malý odpor v propustném směru, aby při větších rychlostech nebyly čárky příliš odsekávané (vyhoví některá z řady NN41 nebo GA).

Poměr „značka - mezera“ se nastavuje kontakty relé Re . V mé případě jsem použil s velmi dobrým výsledkem relé Trls 43a se dvěma cívками a zapojil vinutí 55 Ω . Bifilární vinutí je vhodné zkratovat (zlepší se ostrost značek).



Tranzistor jsem použil 101NU71, využil však jakýkoli nf typ s kolektorovou ztrátou kolem 125 mW. Dioda D_2 (4 až 5NN41) slouží jako ochrana tranzistoru a je zapojena v nepropustném směru. Spinač napájení jsem vyneschal, protože odběr klíče v klidu je dán jen zbytkovým proudem tranzistoru a ten je zpravidla nepatrný. Také při provozu je celkový odběr velmi malý, takže plochá baterie vydrží velmi dlouho. Rychlosť vysílání na klíči se pohybuje v rozmezí 40 až 180 zn/min. R. Šťastný, OKIAUS

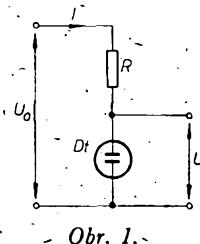
Zapojení s doutnavkami

Doc. ing. K. Juliš, CSc

Pode přiměřeně podrobného návodu lze postavit a oživit i poměrně složité zařízení bez hlubší znalosti činnosti a funkce jednotlivých obvodů. Obtíže nastanou, vyskytne-li se v zařízení pořucha, nebo potrebujeme-li měnit některé parametry, rozsahy nebo vlastnosti zařízení. Pak se náhle ukáže, že „mechanická amatérina“ má jen velmi omezené hranice a že uspokojení z vlastního výrobku netkví jen v urovnanychých spojích mezi peknými a nákladnými součástkami, ale právě naopak ve vnitřní logice a vtipnosti zapojení, založené na funkční znalosti prvků a obvodů. Tento článek má být přispěvkom a pomocníkem pro cvičení v úvaze o činnosti některých obvodů s doutnavkami. Praktické využití je už pak dán vlastní aplikací při realizaci nového zařízení, v němž se může podobný obvod vyskytnout jako pomocné zapojení.

Základní zapojení

Základní zapojení je na obr. 1. Doutnavka Dt je v sérii s odporem R připojená ke stejnosměrnému napětí U_0 . Obvodem protéká proud I . Charakteristické je, že napětí U na hořící (zapálené) doutnavce se málo mění s proudem I (např. při změně napětí U_0 nebo odporu R). Proto má závislost napětí a proudu na doutnavce plochý průběh, jak ukazuje obr. 2, kde je tzv. voltampérová charakteristika doutnavky. Douthavka zhasne, zmenší-li se napětí na jejich elektrodách pod velikost zhášecího napětí U_{zh} . Nohořící doutnavka představuje teoreticky nekonečný odpor a zapálí teprve



Obr. 1.

tehdy, až napětí na jejích elektrodách dosáhne velikosti zápalného napětí $U_{záp}$. Dovolený proud doutnavkou je omezen proudem I_{max} a bývá uváděn v katalogu. Plochoст charakteristiky se kvantitativně vyjadřuje velikostí vnitřního diferenciálního odporu R_i , který je definován jako poměr přírůstku napětí na doutnavce ΔU a přírůstku proudu ΔI . Tedy

$$R_i = \frac{\Delta U}{\Delta I}.$$

Tyto základní vlastnosti jsou určeny složením a tlakem plynové náplně doutnavky a také tvarem, geometrickým uspořádáním a poměrem ploch elektrod.

Pro představu bývá:

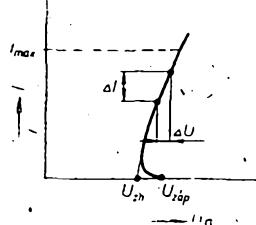
$$U_{záp} = 80 \text{ až } 1000 \text{ V},$$

$$R_i = 30 \text{ až } 1000 \Omega,$$

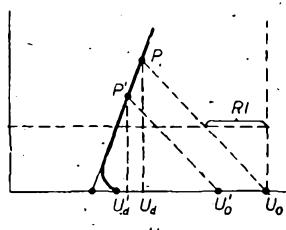
$$U_{záp} - U_{zh} = 20 \text{ až } 150 \text{ V}.$$

Stabilizace stejnosměrného napětí

Zapojení podle obr. 1 se používá ke stabilizaci stejnosměrného napětí. Do



Obr. 2.

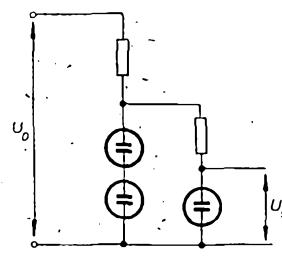


Obr. 3.

charakteristického diagramu doutnavky podle obr. 2 můžeme dokreslit zatěžovací přímkou, příslušnou pracovnímu odporu R (obr. 3). Získáme tak pracovní bod P doutnavky. Změní-li se U_0 např. na U'_0 , klesne napětí na doutnavce z U_d na velikost U'_d , příslušnou novému pracovnímu obvodu P' . Stabilizační účinek lze vyjádřit činitelem stabilizace $S = \frac{U_0 - U'_0}{U_d - U'_d}$, který je konstantní, pokud je charakteristika doutnavky přímková. Z obr. 3 snadno odvodíme, že činitel

$$S = \frac{R_i + R}{R_i}.$$

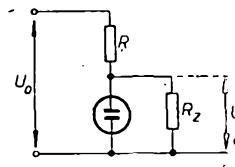
Prakticky lze snadno dosáhnout $S \approx 100$, v krajním případě $S \approx 500$. Změny vstupního napětí se projeví asi 0,5 až



Obr. 4.

1% změnou výstupního napětí. Požadujeme-li větší stabilizaci, můžeme použít zapojení podle obr. 4, kde stabilizujeme ve dvou stupních. V prvním stupni musíme použít buďto jedinou doutnavku s větším pracovním napětím, nebo dvě doutnavky v sérii. Takto můžeme dosáhnout velikosti S asi 1 000 až 2 000 (v krajním případě).

Dosavadní úvahy se týkaly nezatíženého stabilizačního obvodu. Schéma pro zatížený obvod je na obr. 5, kde odporník R_z je odporník spotřebitele. Při návrhu odporníku R pamatujeme, že doutnavkou teče největší proud při odpojeném odporu R_z , a že napětí na děliči R , R_z musí být vždy větší než zápalné napětí doutnavky, aby vůbec mohla doutnavka zapálit a sta-



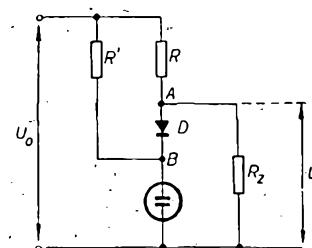
Obr. 5.

bilizovat. V případě zatíženého stabilizačního obvodu je činitel stabilizace menší, než jsem dříve uvedl.

Zústáme ještě u obr. 5. Někdy se stane, že rozdíl mezi napětími U_0 a U je poměrně malý a protože zapalovací napětí doutnavky je vždy větší než její provozní napětí, je nebezpečí, že při připojení zátěže R_z doutnavka vůbec nezapálí. Pak je výhodné použít startovací diodu (obr. 6). Při zapálené doutnavce je dioda otevřena a zapojení pracuje stejně jako zapojení na obr. 5. Při nezapálené doutnavce zaručuje odpor R' , že se na doutnavku dostane plné napětí U_0 , protože před zapálením je napětí v bodě B větší než v bodě A a dioda je zavřena; stačí $R' = 0,1$ až $0,5 \text{ M}\Omega$.

Doutnavky lze řadit i sériově (obr. 7). Takové zapojení umožnuje odběr několika stabilizovaných napětí. Aby se usnadnilo zapálení všech doutnavek, spojuji se všechny přes zapalovací odpory R' , R'' na plné napětí U_0 (obr. 7).

Pode obr. 8 se zapojují vicedráhové doutnavky v jediné baňce. Je-li při sériovém řazení např. dvou doutnavek



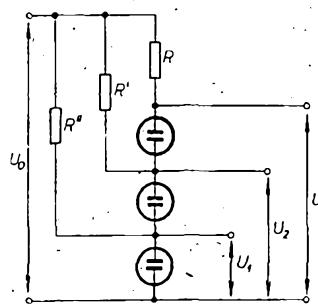
Obr. 6.

(obr. 9) nebezpečí, že doutnavky nezapálí vlivem malého R a připojené zátěže, lze použít opět startovací zapojení s diodou (jako na obr. 6). Stačí, budou-li startovací odpory asi $1 \text{ M}\Omega$. Obě doutnavky zapalují z plného napětí U_0 , tedy bezpečně.

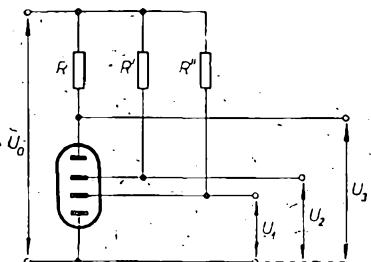
Měření charakteristických vlastností

Velikost zápalného a zhášecího napětí u neznámých doutnavek lze zjistit měřením.

Při měření zhášecího napětí výjdeme z předpokladu, že toto napětí je (velmi



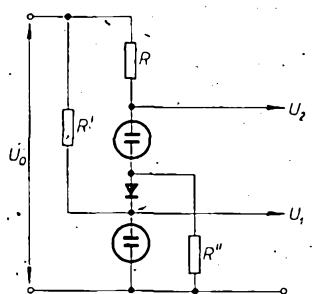
Obr. 7.



Obr. 8.

přibližně) stejně jako napětí na zapálené doutnavce při velmi malém proudu. K měření lze použít zapojení podle obr. 10, v němž pracovní odpor doutnavky nahrazuje vnitřní odpor stejnosměrného elektronkového voltmetru EV (který je rádu desítek $M\Omega$). Proud doutnavky je pak rádu μA , tedy velmi malý. Změříme napětí U_0 a potom napětí U_{EV} (obr. 10). Zhášecí napětí U_{zh} je pak $U_{zh} = U_0 - U_{EV}$.

Zápalné napětí doutnavky se měří obtížněji. Podle obr. 11 se část vstupního napěti U_0 vede z potenciometru P přes pracovní odpor R na měřenou doutnavku, k níž je připojen elektronkový (nebo i obyčejný) voltmetr. Vytáčíme-li



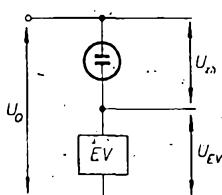
Obr. 9.

potenciometr od studeného konce, zvětšuje se napětí na voltmetru a při zapálení doutnavky se měřené napětí prudce zmenší; zjistíme největší napětí těsně před zapálením a celý postup několikrát opakujeme.

Maximální proud doutnavky nelze jednoduchými prostředky změřit. V nouzí vystačíme s odhadem, přičemž kontrolujeme teplotu baňky. Malé doutnavky mají I_{max} přibližně 1 až 5 mA, střední (asi jako miniaturní elektronky) 10 až 30 mA, velké doutnavky 40 až 100 mA.

Doutnavkový voltmetr

Jednoduchý orientační měřič napětí s velkým vnitřním odporem lze zapojit podle obr. 12. Sekundární napětí U_s síťového transformátoru je diodami D_1 , D_2 usměrněno tak, že na sběrných kondenzátorech C_1 , C_2 vznikne napětí v bodě A asi $+1,4U_s$ a v bodě B asi $-1,4U_s$. Měřící potenciometr P_1 a odporový



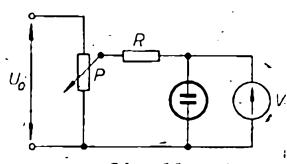
Obr. 10.

trimr P_2 jsou v sérii a připojeny na napětí asi $2,8U_s$, R_1 je ochranný odpor doutnavky, R_2 je vnitřní svodový odpor pro měření napětí U_m . Potenciometr P_1 ocejchujeme takto: ve výchozí poloze u studeného konce a při zkratovaných výstupních svorkách nastavíme trimr P_2 tak, že doutnavka právě zapálí. Na stupni P_1 označíme 0. Pak postupně přivádíme na výstupní svorky známá napětí a P_1 nastavujeme právě na zápalná napětí. Tlačítkem Tl si usnadníme zhasnutí doutnavky. Postup při měření je zřejmý. Zapojení lze zlepšovat. Vliv připadných střídavých napětí lze změnit kondenzátorem C_3 (čárkován), pro větší přesnost je možné napětí na C_1 a C_2 stabilizovat.

Relaxační oscilátor

Nelinearity voltampérové charakteristiky doutnavky, zejména rozdílnost zápalného a zhášecího napětí, umožňuje zapojení doutnavky jako relaxačního oscilátoru. Základní zapojení jsou dvě (obr. 13a, b). V jednom doutnavka vybije kondenzátor, ve druhém jej nabije.

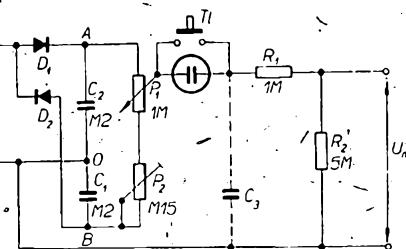
Po připojení U_0 se kondenzátor C zvlna nabije přes odpor R až na zápalné napětí. Doutnavka pak vybije kondenzátor až na zhášecí napětí, zhasne a postup se opakuje. Kmitočet je určen napětím U_0 , časovou konstantou RC a napětím U_{zh} a $U_{záp}$ doutnavky. Časový průběh napětí v bodě A je zakreslen na obrázku – skládá se z částí exponenciální křivky a vybijecí přímky. Pilovitý průběh je lineárnější, pracujeme-li s velkými napětími U_0 .



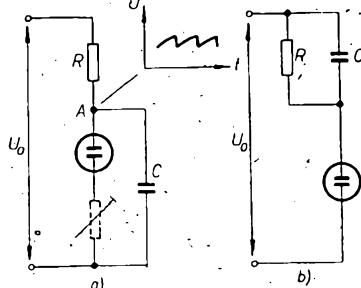
Obr. 11.

Cinnost zapojení podle obr. 13b je analogická. Kmitočet oscilátoru lze zvyšovat zmenšováním odporu R a kondenzátoru C . Při jistém kmitočtu přestane oscilátor kmitat a doutnavka trvale svítí. Mezní kmitočet je dán složitými re kombinacemi pochody v plynové náplni doutnavky po zhasnutí výboje a nedá se jednoduše stanovit výpočtem. Značný vliv má i odpor zapálené doutnavky, který si můžeme představit jako proměnný odpor (čárkován v obr. 13a).

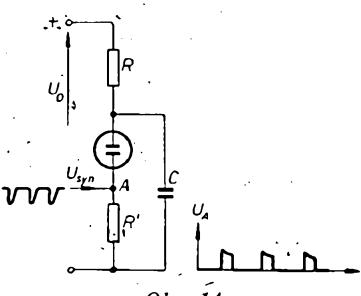
Relaxační oscilátor lze synchronizovat podle obr. 14. Bez synchronizace náměříme na malém odporu R' náplní v bodě A podle obrázku. Jsou to vybijecí pulsy, jimž doutnavka vybije kondenzátor C . (Pro orientaci je pro experimentální zapojení $R = 5 M\Omega$, $C = 0,5 \mu F$, $R' = 15 k\Omega$). Přivedeme-li do bodu A synchronizační impuls, zapálí doutnavka při synchronizačním impulsu, pokud přijde těsně před okamžikem, kdy by doutnavka zapálila sama jako relaxační oscilátor. Je tedy nutné, aby nesynchronizovaný oscilátor „šel“ poněkud pomaleji než „jdou“ synchronizační pulsy.



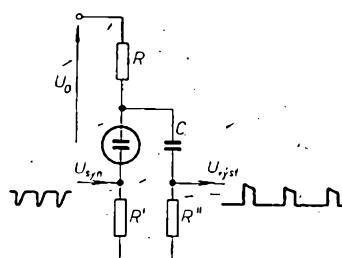
Obr. 12.



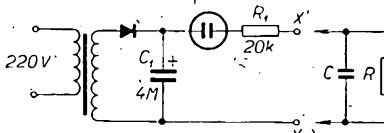
Obr. 13.



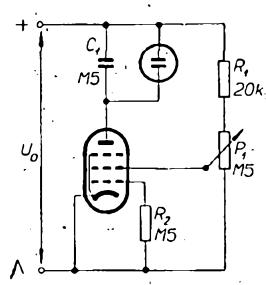
Obr. 14.



Obr. 15.

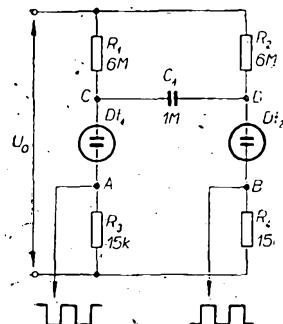


Obr. 16.

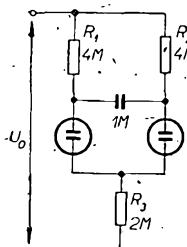


Obr. 17.

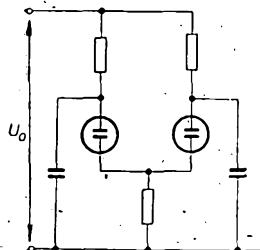
Nastavíme-li vhodně velikost synchronizačních pulsů, můžeme podle obr. 15 zapojit jednoduchý dělič kmitočtu. Zapojení pracuje jen při nízkých kmitočtech a s malým redukčním poměrem, nejlépe 1:2. Odpor R'' je rádově stejný (nebo menší) než R' . Základní kmitočet



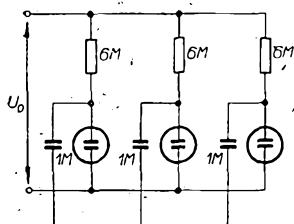
Obr. 18.



Obr. 19.



Obr. 20.



Obr. 21.

nesynchronizovaného obvodu je o něco menší než předpokládaný kmitočet výstupních pulsů U_{vyst} .

Zapojení relaxačního oscilátoru lze využít v jednoduché zkoušecí kondenzátoru podle obr. 16. R_1 je ochranný odpor doutnavky. Ke svorkám X, X' se připojuje zkoušený kondenzátor C , jehož svodový odpor je znázorněn odporem R . Při připojení kondenzátoru doutnavka blikne (nabijecí proud) a zhasne. Kondenzátor C se vybije svým vnitřním odporem, takže za určitý čas doutnavka opět zapálí a kondenzátor dobije. Čas mezi záblesky určuje jakost kondenzátoru. Kondenzátor s vnitřním zkratem se projeví tím, že doutnavka trvale svítí. Pokud při připojení kondenzátoru doutnavka neblinkne, je kondenzátor přerušen.

Záleží-li na tom, aby kmity pilovitého průběhu relaxačního oscilátoru byly přímkové, musí se kondenzátor nabíjet konstantním proudem; pak se totiž napětí na kondenzátoru rovnoměrně zvětšuje nebo zmenšuje. Lze využít toho, že proud pentodou je málo závislý na napětí na anodě a je dán zejména napě-

tím na druhé mřížce. Zapojení relaxačního oscilátoru s linearizační pentodou je na obr. 17. R_2 je mřížkový svod první mřížky pentody, napětí na druhé mřížce se řídí potenciometrem P_1 . R_1 je odpór, který chrání elektronku před přetížením. Je třeba přizpůsobit jej typu elektronky a doutnavky.

Doutnavkový multivibrátor

Základní zapojení je na obr. 18. Předpokládejme, že je zapálena doutnavka Dt_1 . Napětí v bodě C je konstantní, v bodě D se napětí zvětšuje, jak se nabíjí kondenzátor C_1 přes odpór R_2 . Dosáhne-li napěti zápalné hodnoty, zapálí doutnavka Dt_2 a Dt_1 zhasne. Postup se analogicky opakuje, takže doutnavky Dt_1 a Dt_2 střídavě hoří. Zmenšíme-li např. odpór R_2 , bude doutnavka Dt_2 hořet krátce a Dt_1 dlouho; multivibrátor bude nesymetrický. Odpor R_3 a R_4 nejsou pro funkci podstatné. V bodech A, B lze odebrat příslušná napětí podle průběhu znázorněných v obr. 18. Multivibrátor lze synchronizovat stejným způsobem, jak jsem již popsal.

Velmi účinně lze základní kmitočet překlápně ovládat společným odporem, který jednak zprostředkuje jistý druh zpětné vazby, jednak vydatně zpomaluje vybijení kondenzátoru mezi doutnavkami (obr. 19). Zvolíme-li R_3 asi 3 až 4 MΩ, dosáhneme velmi pomalého překlápnění.

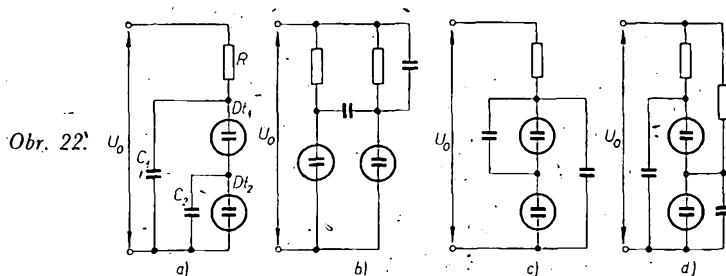
Multivibrátor lze zapojit i podle obr. 20. Zde právě společný odpor blokuje vždy druhou doutnavku, takže doutnavky střídavě zapalují. Společný odpor může být až několik MΩ. Zmenšíme-li jej na nulu, máme dva oscilátory, které „jdou“ nezávisle na sobě.

Snadno odvodíme zapojení, při němž doutnavky postupně zapalují, i když je jich větší počet. Zapojení pro tři doutnavky je na obr. 21. Pracuje i s větším počtem doutnavek. Zvolíme-li nestejně kapacity nebo odpory, můžeme pozorovat zajímavé sledy zápalů a dob hoření jednotlivých doutnavek.

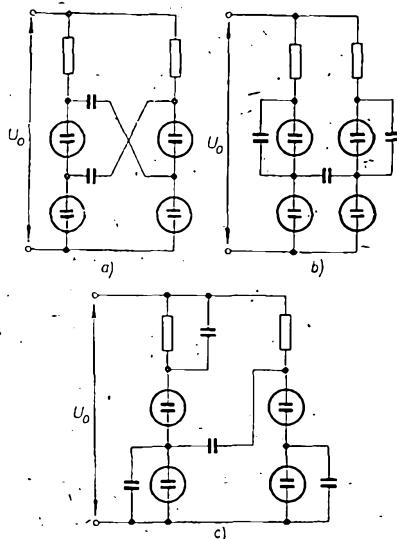
Oscilátory se dvěma kmitočty

Některé obvody, v nichž jedna z doutnavek zapaluje s kmitočtem, který je jistým násobkem kmitočtu zážehů druhé doutnavky, jsou na obr. 22a, b, c, d. Pro experimentování volíme kondenzátory s kapacitou 0,5 až 2 μF, odpory několik MΩ. Samozřejmě lze podle určitých požadavků dosáhnout volbou kapacit a odporů činnosti i v jiném pásmu kmitočtů.

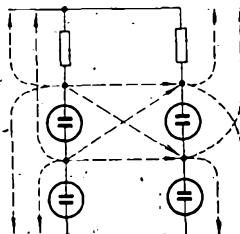
Pro názornost popisí funkci zapojení na obr. 22a. Přes odpor R se nabíjí C_1 , až zapálí Dt_1 . Dt_2 nezapálí, protože C_2 není nabit (hlavní elektroda Dt_2 má malé napětí). Jakmile zapálí Dt_1 , vybije se C_1 do C_2 a Dt_1 zhasne. Postup se opakuje tak, že na C_2 se po skočích zvětšuje napětí, až dosáhne záplného napětí Dt_2 . Doutnavka Dt_2 tak vybije C_2 na zážehové napětí. Dt_1 tedy bliká rychleji než Dt_2 . Chceme-li poměr kmitočtů zvětšit, mu-



Obr. 22:



Obr. 23.



Obr. 24.

síme zvětšovat C_2 tak, aby přírůstky napěťových skoků byly malé a aby se zápalného napětí na Dt_2 dosáhlo až po jejich větším počtu.

Oscilátory se čtyřmi doutnavkami

Na obr. 23 jsou některé alternativy zapojení, která využívají jako základního prvku dvou sériově zapojených doutnavek se společným sériovým pracovním odporem. Sledy zápalů a doby trvání jsou pak velmi efektivní a jsou všechny možné polem pro experimentování. Výklad funkce je v těchto případech již značně obtížný. Obvod lze samozřejmě zapojit i jako nesouměrný, což přispěje k rozmanitosti celého periodického děje.

A nakonec jednu všeobecnou úvahu. V obr. 24 jsou čárkované naznačena místa, do nichž je možné (funkčně účinné) zapojit kondenzátory. Obsadíme-li plný počet možností, bude mít zapojení 12 kondenzátorů. Vynecháme-li některé, dostaneme jednotlivé varianty zapojení – např. podle obr. 23. Vezmeme-li na pomoc matematiku, je počet možností dán výrazem,

$$\sum_{k=1}^{12} \binom{12}{k} = 2^{12} - 1.$$

Pro nás případ je to 4 095 možností.

U BERLÍNSKÝCH AMATÉRŮ

V západním Berlíně je přes 400 amatérů-vysílačů, z nichž velká část pracuje na VKV. Při návštěvách u některých z nich jsem se zajímal zvlášť o konstrukce přijímačů, antény, o olásky obstarávání speciálních součástek apod. Setkal jsem se s amatéry, kteří celé zařízení nakoupí a na montáž antény si ještě pozvou řemeslníka. To se pak „amatér“ velmi snadno. Velká část amatérů však používá kombinované zařízení; např. přijímač je amatérské konstrukce a vysílač tovární výrobek nebo opačně. Setkal jsem se však i s fanoušky, kteří si celé zařízení stavějí sami, jako to dělá většina z nás. I když tovární přístroje mají většinou lepší vlastnosti, přece jen je radost z amatérské konstrukce větší.

Několikrát jsem navštívil Alexandra Schäninga, DC7AS. Je to jeden z nejlépe vybavených amatérů v západním Berlíně. Má kombinované zařízení; na stavbu antény si však rozhodně nikoho nezve, protože je strojář a jeho dovednost jsem musel obdivovat. Používá čtyřstupňový vysílač; EF93 - oscilátor a ztrojovač na 24 MHz, EF93 - ztrojovač na 72 MHz, EL95 - zdvojovač a budič 144 MHz, PA je pak s QQE03/12 a modulace anoda - g2. Modulátor je s EF86, ECC83 a 2 x EL84. Přijímač je tovární superhet s dvojím směšováním s PC900 na vstupu. První mF kmitočet je 9 MHz, druhý 455 kHz. Šumové číslo je asi $3 kT_0$, šířka pásmá 6 kHz při -3 dB. Zařízení doplňuje dvoupatrová desetihrková anténa Yagi. Zisk jednoho systému je 11,5 dB. Vzdálenost obou antén nad sebou je 2,3 m, celkový zisk asi 14 dB.

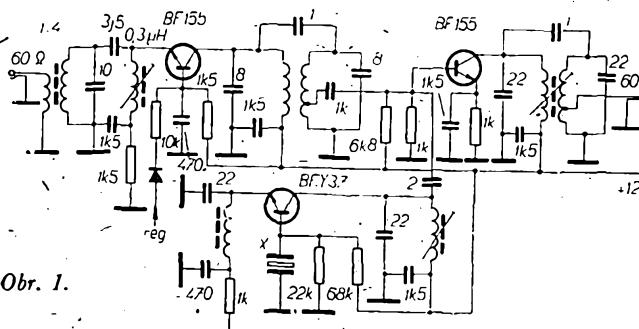
Do budoucnosti počítá DC7AS se stav-

Pro zajímavost uvádím od DC7AL několik konvertorů s tranzistory BF155, TIXM12 a TIS34 a naměřené hodnoty. Schéma konvertorů jsou na obr. 1, 2 a 3.

Konvertor s tranzistory -

	2 x BF155 (obr. 1)	3 x TIXM12 (obr. 2)	3 x TIS34 (obr. 3)
Výkonové zlepšení	25 dB	25 dB	32 dB
Napěťové zlepšení	58 dB	50 dB	-
Šumové číslo	2	1,8	1,7
Potlačení zrc. kmit. $f_e + Z_{t/2}$	80 dB	80 dB	80 dB
$f_e + 2Z_t$	65 dB	65 dB	80 dB

Obr. 1.



bou nového VFO a „zbroji“ pro pásmo 70 cm. Chce použít anténu Yagi s 25 prvků a ziskem 14 dB a konvertor typu UHF7T s AF239 (3,5 kT₀). Nejvíce jsem obdivoval konstrukci antény pro spojení s příštím „Oscarem“. Je to dvojitá desetihrková anténa Yagi, jedna s vertikální a druhá s horizontální polarizací. Anténa je otočná, má zvláštní motor pro vodorovné otáčení a zvláštní motor s převodovkou pro svislé nakláňání.

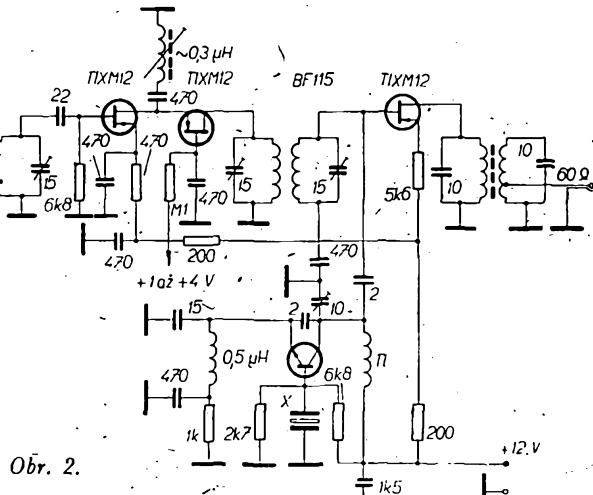
Dalším z amatérů, s nímž jsem se setkal, byl DC7AL, Bernd Ewel. Je na pásmu témeř každý den a patří k těm, kteří si všechno stavějí sami. Bernd Ewel je jedním z odborníků na přijímače.

Při konstrukci konvertorů používají DC amatérů většinou tranzistory FET. Tranzistory jsou výrobkem firmy Texas Instruments, Stuttgart. Dodaci lhůta je až čtyři týdny; amatér je musí objednávat, protože v prodeji běžně nejsou. Např. první germaniový epitaxně planární tranzistor FET TIXM12 stál v roce 1967 5,60 DM. Křemíkový typ TIS31, který lze použít jako předzesilovač do 250 MHz a směsovač do 500 MHz, stál v roce 1967 24 DM; v roce 1968 již jen 5,50 DM. Také firma RCA nabízí podobné druhy tranzistorů pro pásmo 2 m, amatér však dávají přednost lepším typům firmy Texas Instruments.

tovární výroby SEMCO, který také často slouží k mobilnímu provozu. Má tyto vlastnosti:

Přijímač	kmitočtový rozsah šumové číslo vstupní impedance kmit. stabilita	144 až 146 MHz ~2 dB 60 Ω 3...10-5°C v rozmezí +15 až +45 °C lepší než 30 Hz/V (v rozsahu 14 až 20 V)
	šířka pásmá odběr proudu bez signálu se signálem S9 (10 μV) a při 50 mW nf	asi 10 kHz asi 25 mA asi 55 mA
Vysílač	výstupní výkon stupeň modulače výkon modulátoru vstupní impedance modulátoru odběr proudu bez modulace při modulaci 90 % krystaly	3 W ± 20 % max. 90 % 1 W 2 kΩ ~80 mA ~125 mA 48,5 (48,17) MHz

Celé zařízení má rozměry 186 x 126 x 80 mm a váží se čtyřmi plochými bateriami asi 2,2 kg.

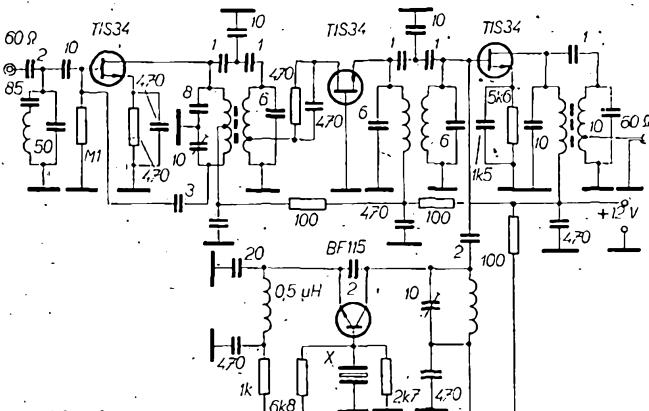


Obr. 2.

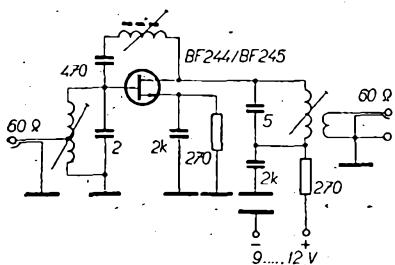
DC7AL používá zapojení se třemi TIXM12, oscilátor má však poněkud pozměněn (dvoustupňový 87/174 MHz).

Pro zajímavost uvádím ještě schéma zapojení anténního předzesilovače (obr. 4). Používá jej již delší dobu s úspěchem DC7AA, Joachim Glisch. V zapojení je tranzistor FET typu BF245.

Mnoho radioamatérů používá jako vedlejší stanicí přenosný přijímač-vysílač



Obr. 3.



Obr. 4.

jsem viděl všude na cestách kolem pouťače, propagující tento sport. I v obchodních domech mají často malá propagační stanoviště.

Zúčastnil jsem se také několika amatérských schůzí. Každá čtvrt' v Berlíně má svůj samostatný spolek amatérů, kteří se scházejí asi jednou měsíčně v prorajaté místnosti nebo v kavárně. Jednou měsíčně pořádají také společné schůze, kde se sejde i přes 150 členů z celého západního Berlína. Jedně takové schůzky jsem se zúčastnil. Byla to první schůzka po letních prázdninách a konala se v sále jedné kavárny. Byl jsem velmi srdečně přijat, musel jsem vyprávět o amatérech u nás, ukázat jim několik čísel AR a na konec jsem vyslechl i pochvalu na ad-

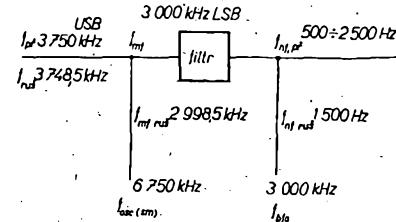
resu čs. amatérů, kteří jsou podle jejich názoru nejdisciplinovanější na amatérských pásmech.

Na závěr každé takové větší schůzky pořádají západoberlínstí amatérů radioamatérskou burzu. Je organizována tak, že každý vezme s sebou na schůzi cokoli má na prodej. Na zvláštní lístek napiše druh materiálu a součásti odevzdá po příchodu hlavnímu organizátoru burzy. Ten pak za stolem vyvolává ceny a ukazuje nabízené součásti. Během hodiny bylo všechno vyprodáno. Prodávalo se všechno od elektronek, skříněk, telefonů, cívek, celých přijímačů až po souosé kabely a všechno za velmi výhodné ceny - nikdo nechtěl na nikom vydělávat.

Čas mezi amatéry utíkal velmi rychle. Setkal jsem se s vícem než paděstí a všude jsem byl velmi přátelsky a srdečně přijat. Některé radioamatéry ze západního Berlína bylo možné vidět i u nás na setkání VKV amatérů na Klínovci ve dnech 26. až 28. října. Plně „vyzbrojen“ přijel také DC7AS (OK8AAK). Jako přijimač-vysílač používal zařízení Semco. Kromě DC7AS byli na Klínovci ještě DC7AG a DL7BQ.

Všem hostům ze západního Berlína se na Klínovci velmi líbilo, přejí všem našim amatérům hodně úspěchů na pásmech a těší se již na další setkání na Klínovci v roce 1969.

J. Folk

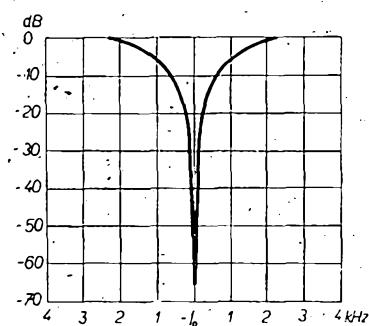


Obr. 9. Vliv rušicího signálu

mem - se stává, že se na protistanici nadále silný vysílač CW (většinou profesionální) a značně zhoršuje její srozumitelnost. Podobně ruší různé interferenční hvizdy.

Jako příklad vezměme stanici USB na kmitočtu $f_{pf} = 3750$ kHz, kterou ruší stanice CW s kmitočtem $f_{ruš} = 3748,5$ kHz. V přijímači se tyto signály změní na $f_{mt} = 3000$ kHz LSB a $f_{ruš-mt} = 2998,5$ kHz CW; po detekci pak představují hovorové spektrum $f_{nt} = 500$ až 2500 Hz a kličovaný, tón 1500 Hz (obr. 9).

I při použití toho nejlepšího filtru je rušivý signál CW neodstranitelný. Existuje však několik zapojení, které jej potlačí na přijatelnou úroveň nebo úplně zeslabí, přičemž křivka propustnosti probíhá asi podle obr. 10.



Uvedeno v CQ 5/59 pro přijímač HO-145
 $I_0 = 455$ kHz

Obr. 10. Křivka potlačení

NAVRH ŠPIČKOVÉHO PŘIJÍMAČE PRO KV

Gusta Novotný, OK2BDH

(3. pokračování)

Kalibrace stupnice při provozu SSB

Změnou postranního pásmo LSB na USB se posune i přijímaný kmitočet. Nejzřetelněji to lze pozorovat u přijímačů s podrobnou stupnicí, cejchovanou např. po 1 kHz. Vysvětlíme si to na příkladě s již známým kmitočtem: $f_{pf} = 14250$ kHz, $f_{fo} = 9000$ kHz, $f_{VFO} = 2250$ kHz; $f_{BFO} = 3000$ kHz; filtr propouští kmitočty od 2997,5 až 2999,5 kHz (obr. 8a).

Přepneme-li na BFO krystal pro USB, tj. $f_{BFO-USB} = 2997$ kHz, změní se i přijímaný kmitočet na $f_{pf} = 14247$ kHz (obr. 8b), tedy o kmitočtový odstup krystal záznějového oscilátoru.

U přijímače s hrubým cejchováním můžeme tuto změnu zajednat.

Na ukazateli jsou dvě rysky, jedna pro LSB, druhá pro USB.

Na ukazateli proti stupni se opraví kmitočtový posuv podle kalibrátoru.

Dobrým řešením je posunutí kmitočtu VFO, přičemž změnu f_{BFO} kompenzuje opačnou změnou f_{VFO} (obr. 8c). Kmitočet VFO se posouvá změnou napětí připojeného k obyčejné nebo kapacitní diodě [12], [18], ovládané jedním segmentem přepínače postranních pásem. Protože k tomuto posuvu dochází na kmitočtu VFO, platí pro všechna pásmá. Jedinou nevýhodou tohoto velmi elegantního způsobu je, že změna kmitočtu VFO platí jen v nastaveném bodě (zde pro $f_{VFO} = 2250$ kHz). Protože v obvodu VFO je kapacitní dioda připojena k celkové proměnné kapacitě všech kondenzátorů obvodu, je na krajích pásmá (2000 až 2500 kHz) jiná změna proti uvedeným 3 kHz. Tato

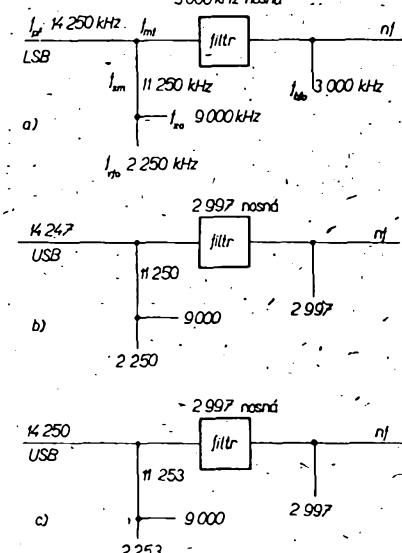
změna je tím menší, čím užší je rozsah a vyšší kmitočet VFO.

Všechny tyto způsoby je možné libovolně kombinovat (např. nastavíme obvod VFO proti stupni na jednom pásmu; na ostatních seřídíme trimry u krytalů a nastavením ukazatele upravujeme posuv USB/LSB).

Potlačení rušicího signálu

Při provozu - především na 80 m, které není výhradním amatérským pásmem.

3000 kHz nosná

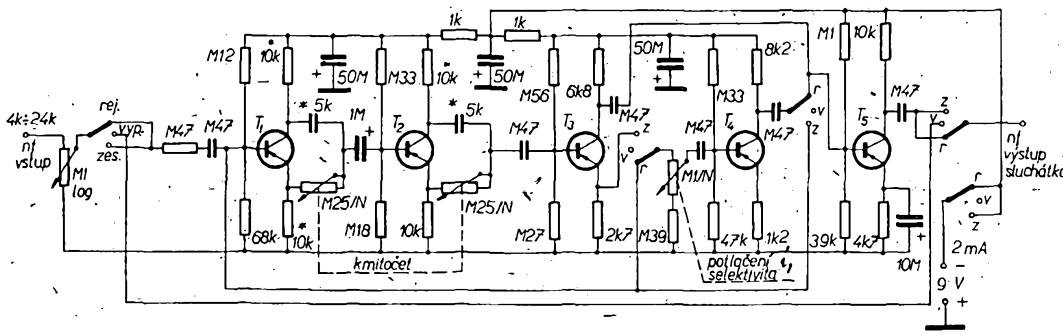


Obr. 8. Kmitočtové situace pro kalibraci stupnice

Prvním zapojením je aktivní „rejektor“ - elektronka něbo tranzistor s přeladitelným obvodem o rezonanci v okolí ± 5 kHz od mezifrekvenčního kmitočtu, pripojená k anodě směšovače jako obvod se záporným činitelem jakosti. (Je to vlastně opačné použití násobiče Q , který však není vůbec vhodný pro použití v mezifrekvenčním zesilovači pro velmi špatný tvar získané křivky propustnosti.) Obvod rejektoru naladíme na rušící kmitočet $f_{ruš-mt}$ a potenciometrem nařídíme potlačení na vyhovující úroveň. Rejektor popsaný v literatuře [25] je pro kmitočet $f_{pf} = 455$ kHz; jak by se toto zapojení chovalo na vyšších kmitočtech f_{mt} , není mi známo.

Druhým zapojením se stejným omezením na nižší kmitočet (pro $f_{mt} = 50$ až 100 kHz jsou nejlepší výsledky) je pasivní rejektor „Notch-filter“ - český vrubový (výrezový) filtr, který má stejný účinek jako předcházející, jen nemá žádný aktivní prvek - elektronku nebo tranzistor. Je popsán v literatuře [17], [25] a používají jej některé tovární přijímače (HQ170A, 75A-1 apod.).

Poslední možností je potlačení nezádoucího nízkofrekvenčního signálu (v příkladu 1500 Hz) zařízením, kterému se v zahraniční literatuře říká „Selectoject-SOJ“ [26]. Jde o vlastně zesílená



Obr. 11. Tranzistorový „Selectoject“. Všechny tranzistory jsou typu SK3004. Odpory a kondenzátory označené hvězdičkou musí být v toleranci $\pm 5\%$ jmenovité hodnoty

řiditelná zpětná vazba pro libovolný nf kmitočet. Zařízení může být osazeno elektronkami i tranzistory. Je popsáno i v AR [27], kde je také zmínka o záporné vazbě dvojitým článkem T pro jediný kmitočet. Velkou výhodou SOJ je možnost přepnutí na nf filtr (popsaný dále) pro zúžené pásmo a použití v přijímacích s libovolnou mezinfrekvencí. Tyto vlastnosti by mely z tohoto obvodu udělat standardní doplněk přijímačů. Tranzistorový SOJ [17] je na obr. 11.

Potlačování poruch

Poruchy přicházející ze sítě lze potlačit filtrem mezi usměrňovačem přijímače a přívodem sítě. Poruchy přiváděné anténonou, které mají tvar pulsů a značně převyšují přijímaný signál, lze odstranit tak, že zesílené poruchové pulsy usměrníme a tímto napětím na dobu poruchy zmenšíme zcsílení některého následujícího stupně, nebo tento stupeň úplně užavřeme. Toto zapojení se nazývá umlčováč poruch [23]. V tzv. omezovačích poruch se přijímaný signál nemění, ale omezí se velikost impulsu poruchy, většinou na stejnou úroveň se signálem [28], [29]. Tento omezovač se používá nejčastěji, neboť jsou jednoduché. Pro poslech na sluchátku vyhoví jako omezovač poruch selenový omezovač z telefonních přístrojů [30], zapojený paralelně ke sluchátkům 4-kΩ.

Umlčováč šumu

Tomuto zařízení se v zahraniční literatuře říká squelch; blokuje v některém místě zesílení (většinou nf signálu), pokud na vstup nepřichází nějaký signál. Umlčováč je řízen AVC nebo podobným napětím tak, že bez vstupního signálu (kdy je napětí AVC minimální) je umlčováč uzavřen, při určité velikosti signálu a tím i napětí AVC se otevírá a z-reproduktoru je slyšet přijímaný signál. Velikost napětí AVC, od něhož je tento stupeň otevřen, je možné plynule ředit. Umlčováč lze konstruovat jako diodový [31], tranzistorový [32] nebo elektronkový [17] – obr. 12. Jedinou podmírkou je odebírat napětí pro řízení umlčováče (AVC apod.) před tímto stupněm; znamená to, že při ziskávání AVC z nf signálu musí být umlčováč mezi zesílovačem nf napětí a koncovým stupněm.

Nízkofrekvenční filtr

Je nutným doplňkem přijímače, v jehož mf části je vestavěn filtr jen pro SSB ($B = 2$ až $2,5$ kHz) a s nímž chceme pracovat i telegraficky bez velkého rušení; zlepšuje však také selektivitu přijímače, v němž je i filtr pro CW. O potlačení možných nízkofrekvenčních zrcadel se postaral mf filtr a filtr na nízkém kmitočtu musí vybrat z pásmu 300 až 3 000 Hz žádaný signál, nejlépe v okolí 800 až 1 000 Hz.

Řešení a stavba filtrů jsou popsány.

v mnoha publikacích, a to jak filtru s rezonančním obvodem LC [33], [34], [23] a [28], tak i filtru RC v obvodu zpětné vazby [27], [28] a [35]. Jako nejhodnější se zdá použít SOJ pro jeho možnost řízení kmitočtu filtru i možnost přepnutí na nf rejekci (viz kapitola „Potlačení rušícího kmitočtu“).

Cinnost takového telegrafního filtru je jistě dostatečně známa amatérům, kteří používají inkurantní přijímače Torn Eb, M.w.E.c. nebo R3; poslech je méně rušen.

Použití filtru 300 až 3 000 Hz pro sonický provoz není nutné, neboť na tušiřku pásmu je filtr v mezinfrekvenci. Jen u mf filtru s horším součinitelem tvaru může výrazně zlepšit celkovou selektivitu přijímače.

Připojení přijímače k jiným zařízením

Konvertor pro VKV

Rozdělení desetimetrového pásmá na čtyři rozsahy po 500 kHz je velmi vhodné pro připojení konvertoru pro 144 až 146 MHz k přijímači pro KV. Toto dvoumetrové pásmo je tedy rovněž rozděleno na 4 rozsahy po 500 kHz a cechování přijímače KV platí i pro cechování na dvou metrech, je-li výsledný násobek krystalu v oscilátoru konvertoru přesně 116 MHz. Krátkovlnný přijímač může sloužit i jako proměnná mezinfrekvence pro vyšší pásmá ($f_{pr} = 432$ až 434 MHz; $f_{so} = 404$ MHz). Aby byl konvertor VKV co nejjednodušší, můžeme jej napájet z dostatečně dimenzovaného zdroje přijímače (stabilizované i nestabilizované kladné napětí, žhavení 6,3/12,6 V). Pokud by konvertor byl rozmerově malý, může být vestaven do přijímače jako celek (tranzistorový konvertor); přepínáním na panelu lze pak přepínat z 28 MHz na 144 MHz.

Pomocný oscilátor pro přehledový příjem

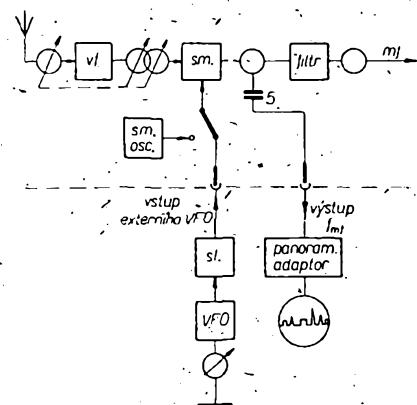
Samostatné ladění vstupních obvodů a směšovačního oscilátoru můžeme použít pro jednoduchou adaptaci přijímače jen pro amatérská pásmá na přehledový přijímač. Vstupní obvody navrheme tak, aby obsahly celé pásmo krátkých vln 3 až 30 MHz (rozšíření dolů i nahoru je možné). Do signálového směšovače se místo výsledného kmitočtu

směšovačního oscilátoru f_{sm} přivede současným kabelem kmitočet pomocného oscilátoru f_{po} a vstupní obvody se dočasné na maximální velikost přijímaného signálu (obr. 13).

Příklad: Máme $f_{mt} = 9$ MHz. Zvolíme-li rozsah pomocného oscilátoru $f_{po} = \frac{2}{3} f_{mt}$, překrývají se rozsahy oscilátoru pro kmitočet f_{po} pod i nad přijímaným kmitočtem f_{pr} (tab. 2). Tento

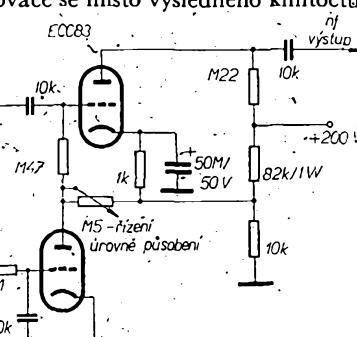
Tab. 2. Kmitočty pro přehledový přijímač
 $f_{mt} = 9,0$ MHz

Pásmo	f_{pr} [MHz]	$f_{osc} = f_{pr} + f_{mt}$ [MHz]	$f_{osc} = f_{pr} - f_{mt}$ [MHz]
I	3 až 9	12 až 18	6 až 0
II	9 až 15	18 až 24	0 až 6
III	15 až 21	24 až 30	6 až 12
IV	21 až 27	30 až 36	12 až 18
V	27 až 33	36 až 42	18 až 24



Obr. 13. Přehledový přijímač a výstup mezinfrekvence

systém má však jedno omezení – nelze přijímat žádné signály, je-li f_{pr} blízko f_{mt} , neboť by nastalo rušení vnějším signálem na kmitočtu f_{mt} . Pro III. pásmo by byl vhodnější oscilátor $f_{po} = 6$ až 12 MHz, ovšem kmitočet $f_{po} = 9$ MHz by pronikal do mezinfrekvenčního zesišlovače, takže v okolí $f_{pr} = 2f_{mt}$ (18 MHz) by příjem nebyl možný. Při $f_{po} = 24$ až 30 MHz je příjem v celém rozsahu bez problémů. V tomto případě vyhoví tříosahový oscilátor (12 až 18, 18 až 24 a 24 až 30 MHz) pro přehledový příjem krátkých vln v rozsahu 3 až 33 MHz s vyloučením těsného okolí 9 MHz. Je také možné udělat pomocný oscilátor v jednom rozsahu 12 až 30 MHz, s dvojím cechováním nebo dokonce v rozsahu 12 až 39 MHz s jediným cechováním pro 3 až 30 MHz.



Obr. 12. Elektronkový squelch

U jiných kmitočtů filtru lze postupovat podobně. Z hlediska stability na poměrně vysokých kmitočtech pomocného oscilátoru by místo elektronek jistě lépe vyhověly tranzistory, zapojené jako oscilátor a sledovač.

Výstup mezifrekvenčního kmitočtu

Z anody signálového směšovače vedevedeme přes malý kondenzátor (popř. přes sledovač) mezifrekvenční kmitočet na souosý konektor, umístěný na zadním panelu (obr. 13). Odtud můžeme vést mf signál ke zpracování v jiném přijímači, především však odtud můžeme odebrat napětí pro panoramatický adaptér. Podle literatury [36] je to velmi vhodný doplněk k přijímači a vyrábí se i továrně - Heathkit SB-620 „Scalyser“, popř. starší HO-13.

Propojení s vysílačem

Pro pohodlný provoz je třeba spojit klíčování vysílače s blokováním přijímače (obr. 7), ať již máme běžný nebo automatický klíč. Při provozu SSB a poslechu na reproduktoru musí být do antitripové části vysílače přiveden mf signál poslouchané stanice; zde se vyrovná se signálem z mikrofonu. Nf signál se odebrá z anody koncové elektronky nebo ze sekundáru výstupního transformátoru.

Transceiverový provoz

Použijeme-li ke konstrukci vysílače stejný filtr a všechny další kmitočty budou rovněž shodné s přijímačem, můžeme napětí všech oscilátorů z přijímače zavést do vysílače a tak vysílat přesně na poslouchaný kmitočet. Je to praxe všech souborů továrních přijímačů a vysílačů. (Collins, Hallicrafters, Heathkit aj.). Máme-li nouzi o krystaly (a filtry), můžeme vysílač řešit jako přístavek k přijímači. Na kmitočtu BFO využíváme signál SSB (při nedostatku krystalů i fázovým systémem) a do směšovače přivedeme výsledný produkt směšovacího oscilátoru f_{sm} . Výhodou tohoto přístavku je, že při fázovém systému SSB není třeba ani jediný krystal pro vysílač [13].

Výstup napětí nízkofrekvenčního kmitočtu

Je vhodný pro zvukovou dokumentaci spojení (nahrávání na magnetofon), nebo potřebujeme-li větší výkon pro další zesilovač při propagačním vysílání apod. Výstup je možné vyvést podle praxe rozhlasových přijímačů hned po detekci (nebo raději až po všechny filtroch, rejeckci, omezovači na výstupu) ve formě odpovídajícího děliče.

Jiné koncepcie přijímačů

Všechno, co jsem dosud uvedl, je dostupné maximum v naši přijímačové technice. Pokud se někomu bude zdát, že je nutné zavrhnout všechny jiné koncepcie, není to pravda. Nejsou sice již optimální, ale po určitých úpravách se dají dobrě použít.

Racal

Komunikační přijímač typu Racal [37] je velmi vhodný pro přesné přehledové přijímače, chceme-li s jediným krystalem 1 MHz dosáhnout jinak obtížnější a drážce realizovatelné stability, přesnosti cejchování a rozdělení celého pásmá krátkých vln do rozsahu širokých 1 MHz. Je tedy vhodný pro profesionální služby. Pro amatérské účely je tato koncepce nevhodná, protože proti proměnnému mf kmitočtu 2 až 3 MHz a použití běžného konvertoru (typ podle obr. 1c - vf zesilovač, směšovač, krystalový oscilátor, šest krystalů) je vstupní

část přijímače Racal nejen dražší, ale také mnohem složitější.

Vice směšování v signálové cestě

Právě tak není možné zavrhnout konceptu přijímačů s dvojím nebo i trojím směšováním, která je nutná pro přijímače s filtrem na nízkém kmitočtu (od 500 do 50 kHz). Je však třeba si uvědomit, že každý další směšovač před filtrem zhorší odolnost proti křížové modulaci, neboť filtr se vzdaluje od vstupu přijímače a každý směšovač zvětšuje úroveň nejen přijímaného, ale především rušicího kmitočtu. Aby byla odolnost proti křížové modulaci co největší, je třeba dbát podmínek 4a - filtr co nejbližší ke vstupu; 4c - co nejmenší zesílení před filtrem; 4d - maximální selektivita v obvodech před filtrem. To všechno se vztahuje i na přijímač typu „konvertor + inkurantní přijímač“, protože jsou to pak rovněž přijímače s dvojím směšováním a v běžném provedení jsou značně náhylné ke křížové modulaci i zahlcení (M.W.E.C. i EZ6).

Nyní několik poznámek k prohřeskům, které se projevují zhoršením některých vlastností, zvláště zmenšením odolnosti proti křížové modulaci.

Pro vysokofrekvenční zesilovač a směšovač platí všechno, co bylo uvedeno o návrhu vstupní části. U starších přijímačů se pro zlepšení zrcadlového poměru používaly dva vf zesilovače - tedy tři obvody před směšovačem. Obvody sice omezí zrcadlové kmitočty, ale dva zesilovače - pokud jsou stavěny na plné zesílení - zhorší odolnost proti křížové modulaci. Vyhodnější je volit kombinaci obvod - vf zesilovač - dva obvody v pásmovém filtru - směšovač, nebo zmenšit nějakým způsobem zesílení v části na priměrenou velikost. Také použití samostatných vf předzesilovačů zvětšuje možnost křížové modulace, zvláště, pokud mají málo selektivní obvody nebo větší šířku pásmá. Antennní zesilovač z článku [10] je vhodný jako vf zesilovač přijímače nebo konvertoru, jako samostatný předzesilovač však zvětšuje možnost křížové modulace v pásmu propustnosti. Podle autora článku [10] je možné potlačit rušivý signál naladěním na bok rezonanční křivky. To je sice pravda, budou-li však rušivé signály dva - jeden nad a druhý pod přijímaným signálem - je možné naladěním na bok potlačit jeden, zatímco druhý může působit křížovou modulaci. Tento předzesilovač je však nastaven jen na velmi malé zesílení 3 až 6 dB (1,4 až 2 x) - tedy jen nejnutnější.

Pro možnost zvětšení křížové modulace v propustném pásmu zesilovače není vhodné používat pásmové filtry místo laděných obvodů [6], zvláště tzv. aperiodické zesilovače.

Další stupně si probereme podle typu přijímačů. K typu podle obr. 1a není celkem co dodat, jen snad to, že pro nejvyšší amatérské pásmo ($f_{př} = 28$ až 29,7 MHz, kmitočet proměnného oscilátoru f_{osc} pod pásmem $f_{př}$ a čtyři obvody s činitellem jakosti $Q = 100$ před směšovačem) vychází velikost potlačení zrcadlových kmitočtů o 60 dB pro mezifrekvenční kmitočet $f_{mt} = 460$ kHz. Pro vyšší f_{mt} je i potlačení zrcadel větší (4 obvody; $Q = 100$; f_{osc} pod $f_{př}$; $f_{mt} = 9$ MHz; $f_{př} = 29$ MHz - teoretické potlačení o 182 dB!). Je tedy možné navrhnut přijímač tohoto typu s filtrem o kmitočtu v okoli 460 kHz, avšak při použití čtyř obvodů před směšovačem.

Typ přijímače podle obr. 1b, tj. s dvojím směšováním, kdy obě mezifrekvence

jsou pevné, může mít první oscilátor jednoduchý (pro přehledový přijímač) nebo směšovač pro amatérská pásmá. První mezifrekvenční bude tvorit tří- až pětiobvodový filtr soustředěné selektivity (čím více obvodů, tím lépe) s nejmenší možnou šířkou pásmá. Je také možné použít jednoduchý krystalový filtr (bránu). Druhý směšovač nemusí mít maximální zesílení - jen k vyrovnání útlumu předcházejícího filtru. Volbou kmitočtu druhého oscilátoru můžeme volit postranní pásmo při provozu SSB - tím odpadá problém posuvu $f_{př}$ při přepnutí z jednoho postranního pásmá na druhé pomocí změny f_{BFO} . Ve starších konstrukčích [11], [23] je velkým prohřeskem používání mezifrekvenčního zesilovače na kmitočtu f_{mt} , tedy další zesílení před filtrem. Potlačení zrcadel je u tohoto typu bez problémů, neboť první mezifrekvence je vždy výše než horní konec pásmá středních vln - 1,65 MHz; pro dva obvody, $Q = 100$, $f_{př} = 29,7$ MHz a potlačení 60 dB vyhoví mezifrekvenční kmitočet vyšší než 3 MHz.

Všechny požadavky tohoto typu platí i pro přijímače podle obr. 1c - dvojí směšování s pevným prvním oscilátorem a proměnnou první mezifrekvenční. Pro potlačení zrcadel stačí dva obvody při $f_{mt} = 3$ MHz, ovšem více znamená lepě - proti křížové modulaci. Počet obvodů v proměnné první mezifrekvenční volíme co největší, je zde však problém, že tyto obvody musí být v souběhu nejen navzájem, ale i s obvodem proměnného oscilátoru. Přijatelné maximum jsou tři obvody v mezifrekvenční, což předpokládá čtyřnásobný kondenzátor - kvartál. U jinak dobrých moderních přijímačů Collins 75S-3 a Heathkit SB-300 se v první mezifrekvenční používá pásmový filtr o šířce 200 kHz (popř. 500 kHz), což odporuje bodu 4d (co největší selektivita v obvodech před filtrem) a také zmenšuje odolnost proti křížové modulaci, která se tak může plně uplatnit v celé šířce pásmového filtru.

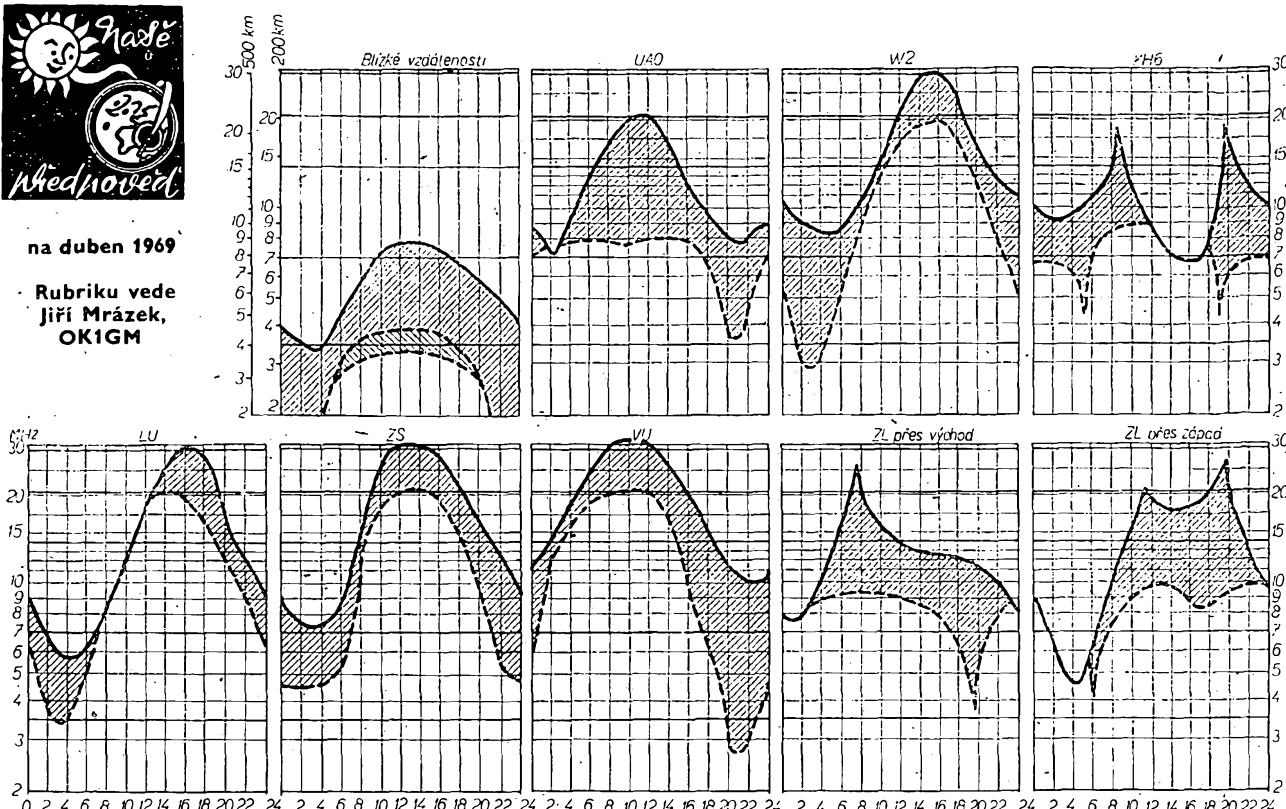
Dobrý přijímač z inkurantních typů

Připojime-li k inkurantním přijímačům M.W.E.C. nebo EZ6 standardní konvertor, vznikne přijímače přesně podle obr. 1c. Získáme tak poměrně dobrý přijímač, lepší než naše tovární „Lambdy“. Tato sestava se však také prohřeší proti odolnosti vůči křížové modulaci, zvláště má-li konvertor dva vysokofrekvenční zesilovače. Vysokofrekvenční zesilovač inkurantního přijímače je zde jako zesilovač proměnné mezifrekvence zbytečný. Další závadou je nevhodný filtr se špatným tvarem křivky, který je u EZ6 navíc ještě až za prvním mf zesilovačem - tedy co nejdále od antény. Tyto přijímače značně trpí křížovou modulací a zahlcením. Všechno se však dá zlepšit některými úpravami. Zhodíme nový konvertor podle předcházejícího návrhu, vstupní části (minimálně tři laděná obvoda, velké jakosti před triodovým směšovačem, zesilovač s pentodou - selektodou) a krystalem řízeným oscilátor s laděným obvodem nebo pásmovým filtrem. Krystaly volíme pokud možno tak, aby jejich výsledný kmitočet byl u všech pásem umístěn stejně vůči začátku amatérského pásmá a aby tedy všechna pásmá byla na stejném místě stupnice. Elektronku RV12P2000 - vysokofrekvenční zesilovač M.W.E.C. (EZ6) vymějme a obvody vážeme malou kapacitou (3 až 15 pF), umístěnou na objímce mezi původní řídicí mřížkou a anodou. Přitom je možné obvody trochu doladit, neboť odpadly kapacity



na duben 1969

Rubriku vede
Jiří Mrázek,
OK1GM



Je zajímavé, že ačkoli snad proběhlo maximum sluneční činnosti v závěru minulého roku, přece jen jeho kalendářní čas, daný jedenáctiletým cyklem, se ještě „nenaplnil“. Proto se většina předpovědi ještě neodvážuje oznamovat pokles hodnot, jichž bylo zatím dosaženo. Protože se ionosférické předpovědi opírají o tzv. „vyhlazené“ hodnoty relativního čísla, které jsou vždy menší než obvykle pozorované hodnoty skutečné, uvádí většina předpovědi pro celý letošní rok tuto vyhlazenou hodnotu v rozmezí 100 až 110, tedy prakticky stejně vysokou jako ve druhém pololetí 1968.

Změny v soutěžích od 10. do 31. prosince 1968

,S6S“

V tomto období bylo uděleno 24 diplomů S6S za telegrafická spojení (č. 3757 až 3780) a 4 diplomy za spojení telefonická (č. 832 až 835). V závorce za značkou je uvedeno pásmo-doplňovací známky v MHz.
Pořadí CW: YU1NAT, SP7CDH (14), SP3KCK (14), IIKLR (14), YU3BL (14), SP3KCL, W3HQW (14, 21 až 28), YU3CM (14), OK1AOZ (14), Y08KGC (14), Y08KGE (7), G3TIF, UA4KNT (14), UA1IA (14), UA0EN (14), UA2DO (28), UA2KAS (14), UC2OC (14), UH8DL, UA9NJ (14), UW9AI (14), UA9KAZ (14), UW9AO (14) a UT5KKM (14).

Pořadí sone: OZ6MI, DJ1EO, UT5SE (14) a UT5DA (14) – všechny 2×SSB.

Doplňovací známky za telegrafická spojení byly uděleny třemto stanici: za spojení na 14 MHz – SP2PI k základnímu diplomu č. 2893, za spojení na 14 a 21 MHz – OK2BLG k č. 3679, za spojení na 28 MHz – OK1AMR k č. 3423, OK1BMW k č. 1627, OK1ALK k č. 2470 a UB5ES k č. 2089.

,ZMT“

Býlo vydáno dalších 34 diplomů ZMT č. 2482 až 2515 v tomto pořadí:
OK1KZ, K4AUL, 912BC, OK3KWK, LZ2IM, SP8ALT, HB9AIIJ, CR7BN, OK1JJ, OK1AIT, OK2BIQ, OK1BM, OK2BPF, DM4ZXH, OK1ARZ, OK3CIU, DJ9ON, OK3ZAA, OK2BNZ, YUINB, UT5EV, UY5XH, UW4NA, UY5OB, UA6KPN, UA0AJ, UT5DA, UT5HN, UQ7V, UW3HD, UY5AT, UW9AI, DM2BPB a O2BLG.

,100 OK“

Dalších 10 stanic, z toho 2 v Českoslovanském, získalo základní diplom 100 OK č. 2121 až 2130 v tomto pořadí:
YU3BL, W2FLD, DM3JZN, OK1AVX (525. diplom v OK), PA0UB, OK3CJE (526.), CT1OI, UW9DB, UB5HF a UA0MX.

,200 OK“

Doplňovací známku za 200 předložených různých listků z Československa obdržel s č. 182 OK3CJE k základnímu diplomu č. 2126.

Z tohoto hlediska budou tedy ionosférické předpovědi téměř shodné s loňskou situací, a ta ještě i v dubnu zůstává příznivá pro DX možnosti na vyšších krátkovlnných pásmech, zejména odpoledne a večer. Pásma 20 m bude jistě otevřeno po celou noc, ale i pásmo 21 MHz bude stále ještě zajímavé, zejména v podvečer a ráno. Dokonce i na pásmu 10 m bude možné v denních a podvečerních hodinách v magnetický klidných dnech očekávat dobré podmínky. Budeme ovšem pozorovat, že během měsíce dojde ke zřetelnému horšování na pásmu 10 m, protože nejvyšší použitelné kmitočty se budou během denních hodin

postupně zvolna snižovat. Naproti tomu noční hodnoty poněkud vzroste a to se projeví i nadále dobrými nočními podmínkami nejen na pásmu 20 m, ale i 40 m. Na ještě vyšších pásmech bude stále více vadit krátká se noc, třebaže ani pásmo 80 m nebude bez výhledů, pokud bude většina trasy ležet na Sluncem neosvětlené části Země.

Mimořádná vrtava E bude mít své letošní nejklidnější období, takže její „špíky“, ovlivňující dálkové šíření vyšších krátkovlnných kmitočtů, se ještě neprojeví. Také hladina poruch QRN bude stále ještě nízká a teprve ke konci měsíce budeme mo. i zaznamenat její častečný vzestup.

celkem 97. K tomu přibylo ještě sedm známek k posluchačským diplomům. To reprezentuje dalších 10 180 předložených listků, takže celkem prošlo za rok 1968 agendou Ústředního radio klubu v Braníku 52 923 QSL-listků přiložených k žádostem o diplom. URK vylepravil v uplynulém roce celkem 1 045 zápisů našich diplomů a doplňovacích známek. V těchto číslech nejsou zahrnutý žádosti československých amatérů o diplomy z ciziny. Práce je to nemála, to jistě všichni uznáte



Rubriku vede ing. Vladimír Srdíčko, OK1SV

DX-expedice

Zpráva o nové, prý vůbec největší světové DX-expedicí Gusa, W4BPD, se potvrdila. Guš prý dokonce nastoupil cestu již začátkem ledna, cíle jsou však zatím zahalený mlčením. Vím zatím jen to, že je vyzbrojen speciálním transcieverem Galaxy V s rozsahy 160 až 10 m. QSL manažerem této akce bude opět Ack, W4ECI. Guš prozradil, že bude pracovat především telegraficky, ale bude se často věnovat i SSB. Základní kmitočty jeho expedice jsou: 14 065, 21 065 a 28 065 kHz, dále i 7 001 kHz – zde však bude poslouchat na kmitočtu 7 025 kHz. Podobně na 80 m bude sice na 3 501 kHz, poslouchat však bude na 3 525 kHz. Na dotaz, které země plánuje navštívit, prý „ta stará liska odpovídá“, že se to včas dočteme v DX-rubrikách! Těšme se tedy a hledejme uvedené kmitočty, tentokrát především na CW.

V DUBNU

Nepamatovat se, že



- ... 1. 4. začíná již podruhé IARC DX Contest. Trvá celý měsíc, tj. do 30. 4.
... první sobotu v dubnu, tj. 2. 4., je pravidelný závod OL.
... 5. 4. v 00.00 GMT začíná CQ WW SSB Contest. Končí po 48 hodinách, tj. 6. 4. ve 24.00 GMT.
... 5. 4. v 15.00 GMT začíná také SP DX Contest. Končí 6. 4. ve 24.00 GMT.
... 14. a 28. 4. probíhají na 160 m pravidelné telegrafní pondélky.
... 19. 4. začíná ve 12.00 GMT OZCCA CW Contest a v 15.00 GMT H-22 Contest. Konec prvního je 20. 4. ve 24.00, druhého o 7 hodin dříve, tj. v 17.00 GMT.
... 20. 4. dopoledne je provozován aktív na VKV.
... 26. 4. od 12.00 GMT pořádá holandská organizace amatérů závod PACC. Konec je 27. 4. v 18.00 GMT.

svazek: Základy elektroniky. Uvedli jsme, že látka je v kusech rozdělena do jednotlivých krátkých úseků, tzv. króků; v každém kroku je vynocháno něco podstatného, co si čtenář musí doplnit sám a tím se vlastně učí. V každém dalším kroku má pak kontrolu správnosti svého řešení. Tato nová forma učení je v poslední době středem pozornosti jak samouků, jimž dobré využívají, tak i pedagogů na odborných školách.

Tematicky je kniha rozdělena do tříadvaceti článků. Probírají se v ní jen elektronky a elektronkové obvody, zatímco tranzistorům a tranzistorovým obvodům je věnován další svazek Programovaného kurzu, který rovněž právě vychází.

Po důkladném rozboru diod, triod, tetrod, pentod atd., tedy vesměs zesilovačů napětí, se čtenář seznám s elektronkami pro zlepšení výkonu, které se od předcházejících liší konstrukčním uspořádáním i vlastnostmi. Následují články o zesilovačích, a to nízkofrekvenčních, širokopásmových, vysokofrekvenčních, katodových sledovacích, o oscilátorech, o modulaci, detekci a demodulaci; v posledních článcích je předvedeno zapojení a rozehrázna činnost superhetu se všemi jednotlivými částmi včetně napájecího zdroje.

Překlad z angličtiny je velmi zdařilý. Žádná kniha ovšem ani není bezchyby a tak ani zde není všechno v nejlepším pořádku. Abychom nebubnili dojem, že jde o řadu závažných nedopatření, uvedeme jen skromně, že tu a tam se redakci nepodařilo dodržet přesný soulad textu s obrázkem nebo rozlišit veličiny od jednotek. To jsou ovšem záležitosti, jichž si při důkladném studiu všechnne každý čtenář a snadno si je opraví.

Stejně jako u prvního dílu používá se i v této knize k vysvětlení činnosti obvodů opačný směr proudů, než na jaký jsme v Evropě zvykli. Graficky je kniha poměrně dobrě vybavena. L. D.

PROGRAMOVANÝ KURS. ZÁKLADY TRANZISTOROVÉ TECHNIKY. Z amerického originálu *A Programmed Course in Basic Transistors* by The York Institute of Technology, vydaného nakladatelstvím McGraw Hill Book Company, Inc. New York, přeložil ing. Adolf Melezinek a ing. Ladislav Pelíkán, 468 str., 313 obr., 39 tab. Váz. Kčs 42,—, brož. Kčs 32.—.

Je to třetí a poslední ze série programovaných „učebnic“ pro samouky, studenty, posluchače a vůbec pro všechny, kdo se zajímají o tranzistorovou techniku. O programovaných kursech platí všechno, co jsme již napsali o dvou předcházejících. Proto si všimneme jen obsahu.

Cítrná kapitol má tak vystihující názvy, že jejich vymenování dá čtenáři přehled, co ho kniha může naučit: základy polovodičů, základy tranzistorů, parametry, náhradní obvody a charakteristiky, výpočty parametrů, stabilizace pracovního bodu, použití charakteristik tranzistoru, nízkofrekvenční zesilovače I, nízkofrekvenční zesilovače II, laděné zesilovače, širokopásmové zesilovače, oscilátory typu LC, technologické metody výroby tranzistorů, čtení katalogových údajů a měření tranzistorů.

Látká je to sice aktuální, není však právě nejlehčí. Jak američtí autoři, tak čeští překladatelé se do ni postupili s věrou a výsledkem není špatný. Možná, že jednou v budoucnosti se celá dnes velmi složitá tranzistorová problematika zuží do několika jednoduchých pouček, které zaberou mnohem méně místa — prozatím však bude i tato kniha vyžadovat od čtenáře pozorné a náročné studium.

L. D.

Rádiotechnika (MLR), č. 1/68

Obsah ročníku 1968 — Zajímavá zapojení s elektronkami i tranzistory — Elektronkový zesilovač bez výstupního transformátoru — Od lineárního koncového stupně k anténě — Tranzistorový GDO — DX — Generátory tónových kmitočtů — Stavba televizních antén — TVP Mobilette, TB684 — Kýbernetický model zvířete — Sovětský tranzistorový přijímač Jupiter — Amatérský Avomet — Lovci zvuku, pozor! — Stavební návod na zesilovač 10 W pro kytařu — Reflex se třemi tranzistory — Japonský tranzistorový magnetofon Sanyo — Koncový vypínač pro magnetofony Tesla B41 a B42.

Radioamatér i krótkafalowiec (PLR), č. 12/68

Generátor pruhů pro opravy televizních přijímačů — Úpravy přijímače typu KWM pro potřebu radioamatéra — Mikrofony v praxi fonoamatéra — Přijímač Sonáta — Okenní dvouprvková televizní anténa — Polovodičové stabilizátory proudu — Přehled komerčních magnetofonových pásků — Dálkově řízené modely motorových vozidel — Obsah ročníku 1968.

Radioamatér (Jug.), č. 1/69

Konvertory pro VKV s tranzistory — Přijímač pro VKV firmy Sinclair bez mf transformátorů — Zesilovač ke gramofonu — Měřicí tranzistorů — Pro mládež: Učte se a hrajte si s námi (1) — Jednoduchý měřicí kapacit s tranzistory — Minianténa pro pásmo 2 m — Měřicí otáček benzínových motorů — Přesné měření odporu Avometem — Tranzistory řízené polem (2) — Přijímače Crystal de luxe a Star de luxe — Diplomu — Závody — DX — Zprávy IARU.

Radio i televizija (BLR), č. 10/68

Decibely a nepery — Kombinovaný měřicí přístroj — Technologie pro radioamatéry — Metody měření nelineárních zkreslení — Tranzistorový nf generátor — Můstkový tranzistorový generátor 20 Hz až 20 kHz — Milivoltmetr pro nízké kmitočty — Kapacitní relé — Tranzistory řízené polem — KV technika — VKV — DX.

Radioschau (Rak.), č. 12/68

Parametrické zesilovače — Měřicí izolace s vysokým zkušebním napětím — Elektronické ovládání zajišťuje optimální činnost brzd motorových vozidel — Aktuálně se zahraničí — Nové výrobky a součástky — Stavba zkušebce tranzistorů — Zkušebce tranzistorů a diod — Jednoduchý měřicí vysílač AM — Rizený UJT (unijunction transistor) — Kızırızı rozhlasové přijímače z Japonska — Přijímač VKV do auta s elektronickou volbou stanice — Test: gramofon s měničem PE 2020 firmy Perpetuum Ebner — Cislicková technika (4).

Funktechnik (NSR) č. 22/68

Poloprofesionální magnetofon pro záznam obrazu — Integrováná zapojení, předpoklad elektroniky budoucnosti — Tuner T250 fy Telefunken se čtyřmi diodami laděnými obvody — Elektronický blesk se samočinným řízením jasu-blesku — Energetický systém družice Azur — Elektronické přepínače — Projekt vysílače SSB — Osciloskop v praxi opravářské dílny — Novinky ze světa.

INZERCE

První tučný rádec Kčs 20,40, další Kčs 10,20. Příslušnou částku poukážte na účet číslo 300-036 SBČS Praha, správa 611, pro Vydavatelství časopisů MNO, inzerce, Praha 1, Vladislavova 26. Uzávěrka 6 týden před uveřejněním, tj. 14. v měsíci. Neopomněte uvést prodejní cenu. Pište laskavě čitelně, nejlépe hůlkovým písmem.

PRODEJ

Mgf adaptér 2AN 380 00 (300). M. Veškrna, Havlíčkova 95, Jihlava.

Nové AF139, nepoužité (á 140). Anton Tonhauser, Vajnská 37, Bratislava.

RX — R1155A bezv. + repro. + elim. (790), LS50, RL12T1, LV5, LD5, LD1, LD2 (á 10). J. Weiss, Poděbrady II/169.

Tranzistory Motorola 2N3904 (n-p-n) a 2N3906 (p-n-p), 300 mW, 250 MHz (á 30) jednotl. i kompl. dvojice. J. Grüner, Moravská 17, Praha 2.

Mag. Sonet Duo a 11 pás. (1 800), indukční ohmmeter, 2 rozs. 0 až 100 kΩ, 0 až 100 MΩ (380).

El. motory 380—220 V, 2,1 kW (800) 380—220 V, 180 W (200). Jar. Šafářík, Tuchomyšl 64, o. ústí n. L.

Oscil. cívka na Doris, budici a výstupní trafo (á 40). J. Pisárik, Klatovy 146/IV.

KOUPĚ

Magnetofon B3 nebo Duo, vrak, hlavné mechaniku. J. Jaros, Ostrava 4, Horní 1 110.

RX KST nebo podobný 1 až 30 MHz, jen bez výpadové stav. Zdenek Kopecký, Bukovany 93, o. Sokolov.

Sasi a desetilačitkový přepínač na Filharmonii, Maestro, J. Pisárik, Klatovy 146/IV.

Pérové svazky z telefonních relé nebo vyřazené relé ve větším množství. St. Paal, Janovského 26, Praha 7.

Magnetofon Start. V dobrém stavu. Dobroslav Pecha, Karyná 8, Žižkova 2 858.

Radio, Fernsehen, Elektronik (NDR), č. 24/68

Optimální modulace a dynamika rozhlasových porádů — Jak pracuje obvod zvaný bootstrap? — Bistabilní obvod s tranzistory (1) — Informace o polovodičích (51), křemíkové epitaxné-planární diody SAY10 a SAY11 — Klasifikační technika a redukce dat — Technologie monolitických paměti — Dioda se dvěma bázemi (2) — 1 024 kanálový analogově-cílicovery převodník (3) — Spinaci výbojkové se studenou katodou v zapalování — Měnič pro použití holicího strojku na 220 V v autě

ELEKTRONKY omladí váš starý přijímač, s nímž se nechcete rozloučit

Máme pro vás připraveny všechny typy bateriových elektronek: 1AF33, 1AF34, 1F33, 1F34, 1H33, 1H34, 1H35, 1L33, 1L34, 3L31 aj. pro osazení přijímačů Minor, Minor duo, Orient, Rekreat, 508 B, 310 B aj.

NOVOU OBRAZOVKU DO STARÉHO TELEVIZORU si rád nechá dát ten, kdo je citově vázán ke svému televizoru – starouškovi, který mu třeba docela dobré ještě slouží na chatě.

Máme pro vás obrazovky 25QP20 (úhl. 250 mm) pro televizory 4001 a 4002. Pro televizory MÁNES, ORAVAN, AKVAREL máme obrazovky 35MK21 (úhl. 350 mm), které plnohodnotně nahradí obrazovku 351QQ44.

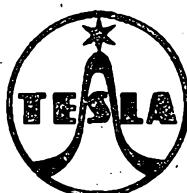
Obraťte se na prodejny Tesla:

PRAHA 1 – Martinská 3, PRAHA 1 – Národní 25 – pasáž Metro, PRAHA 2 – Slezská 4, PRAHA 1 – Soukenická 3, Č. BUDĚJOVICE – Jírovcova 5, PARDUBICE – Jeremenkova 2371, KRÁLÍKY – nám Čs. armády 362, ÚSTÍ n/L – Revoluční 72, OSTRAVA – Gottwaldova 10, OLOMOUC – nám. Rudé armády 21, FRÝDEK-MÍSTEK – sídliště Riviéra (Dům služeb), BRNO – tř. Vítězství 23, BRNO – Františkánská 7 (jen součástky), B. BYSTRICA – Malinovského 2, BRATISLAVA – Červenej armády 8 – 10, KOŠICE – Nové Mesto, Lurik 1, MICHALOVCE – Dom služieb, II. posch., KEŽMAROK – Červenej armády 50, DĚČÍN – Prokopa Holého 21, CHEB – tř. ČSSP 26, CHOMUTOV – Puchmajerova 2, LÍBEREC – Pražská 142; PROSTĚJOV – Žižkovo nám 10.

TESLA

DOBRÉ VÝROBKY

DOBRÉ SLUŽBY



Den ode dne stoupá počet těch, kteří se již přesvědčili, že snadnou a pohodlnou cestu k získání všech knih (i těch, které byste těžko sháněli)

OTEVÍRÁ

KRUH ČTENÁŘŮ NAŠEHO VOJSKA

Jeho členové nemají žádné povinnosti, poskytujeme jím pouze výhody:

Dostanou podle přání poštou až do bytu anebo při osobní návštěvě našeho knižního klubu všechny knihy z produkce NV v roce 1969, o něž projeví zájem, jsou zařazeni do našeho stálého adresáře a je jim zasílán zdarma nakladatelský časopis a všechny informace o našich novinkách, je o ně jako o čtenáře soustavně a dokonale pečováno, aby byli nejen včas informováni, ale aby měli neustále při ruce knihy, které je zajímají i ty, které potřebují ke své práci, studiu i k uspokojení svých zálib, budou mít možnost vlastnit některá z významných děl s vlastnoručním podpisem autorů a seznámit se se spisovateli na besedách, uspořádaných v rámci větších čtenářských celků KRUHU, mají stoprocentní jistotu, že včas a pohodlně obdrží všechna díla nakladatelství NAŠE VOJSKO, z nichž pro informaci uvádíme alespoň některá:

V. Kubec: Motory hřmí vzdudem – Příručka pro junáka: Bud' připraven – K. Kynzl: Zpráva čestného občana Texasu – E. Fiker: Nikdo není vinou? – V. Houška: Zločin naslepo – A. Lanoux: Most bláznovství – F. Ball: Kandidáti smrti – D. Irving: Tajné zbraně – S. Budín: Dynastie Kennedyů – Z. Bubník: Detektiv vzpomíná – M. Stingl: Indiáni na válečné stezce – Ing. E. Preusch: Jezdíme Trabantem – Šíkl-Škutina: Kriminalistické případy – Novák-Spička: Moderní sebeobrana – G. Malapart: Kaput – S. Heym: Křížáci na západě – I. Shaw: Mladí lvi – W. M. Diggemann: Výslech Harry Windy – Mc Baim: Zabiják – Remarque: Nebe nezná vyvolených – Monsarrat: Kruté moře – B. Liddel Hart: Paměti – Hyhlik-Lohnický: Šedivý: Rodiče a děti – PhDr. L. Hlaváček, CSc.: Umění a svět.
Připojený kupon KRUHU ČTENÁŘŮ NAŠEHO VOJSKA vystříhněte, nalepte na korespondenční lístek anebo vložte do obálky s adresou: Naše vojsko – KRUH ČTENÁŘŮ, Na Děkance 3, Praha 2. Jakmile Vaši přihlášku obdržíme, předáme ji příslušnému krajskému knižnímu klubu Našeho vojska, který Vám ihned zašle podrobný prospekt s informacemi o všech knihách z produkce Našeho vojska 1969.

Vystříhněte

Prosím o zaslání prospektu KRUHU ČTENÁŘŮ NV

Jméno _____

Adresa _____

Okres _____

