

**O'ZBEKISTON RESPUBLIKASI OLIY VA O'RTA MAXSUS TA'LIM  
VAZIRLIGI**

**O'ZBEKISTON RESPUBLIKASI AXBOROT TEXNOLOGIYALARI VA  
KOMMUNIKATSIYALARINI RIVOJLANTIRISH VAZIRLIGI**

**MUHAMMAD AL-XORAZMIY NOMIDAGI TOSHKENT AXBOROT  
TEXNOLOGIYALARI UNIVERSITETI**

**X.K. ARIPOV, A.M. ABDULLAYEV, N.B. ALIMOVA,  
J.T.MAXSUDOV, A.A.TULYAGANOV, SH.T. TOSHMATOV**

**ELEKTRONIKA  
VA  
SXEMOTEXNIKA**

**TOSHKENT – 2017**

**UDK:**

**BBK:**

**Elektronika va sxemotexnika. Darslik. –Toshkent, 2017, 376 bet.**

ISBN 978–9943–

Darslikda yarimo‘tkazgichli diskret hamda analog va raqamli elektronika qurilmalarining negiz elementlari ko‘rib chiqilgan. Diod, tranzistor va ko‘p qatlamlili yarimo‘tkazgich asboblar tasnifi, volt-amper va boshqa xarakteristikalar, asosiy parametrlari, ularish sxemalari, ishchi rejimlari, matematik modellari, qo‘llanilish sohalari va ular asosidagi qurilmalarni analiz va sintez asoslari keltirilgan. Integral mikrosxemalar, operatsion kuchaytirgich va uning asosidagi analog qurilmalar, funksional va nanoelektronika asoslari bayon etilgan.

Darslikda ta’lim jarayonida zamonaviy axborot texnologiyalaridan keng foydalanish maqsadida LabVIEW amaliy dasturi paketiga asoslangan ko‘p-funksional NI ELVIS laboratoriya stansiyasi yordamida bajarish mumkin bo‘lgan laboratoriya ishlari yaratilgan.

Darslik Muhammad al-Xorazmiy nomidagi Toshkent axborot texnologiyalari universiteti muxsus fakultetida ta’lim olayotgan talabalar uchun mo‘ljallangan.

**Mualliflar: X.K. Aripov, A.M. Abdullayev, N.B. Alimova, J.T.Maxsudov, A.A.Tulyaganov., Sh.T. Toshmatov.**

**UDK:**

**BBK:**

**Professor X.K.Aripovning umumiy tahriri ostida.**

**Taqrizchilar:** T.D. Radjabov – O‘zFA akademigi;  
A.V. Karimov – fizika – matematika fanlari doktori, professor;

ISBN 978–9943–

© **X.K. Aripov, A.M.Abdullayev, N.B.Alimova,  
J.T.Maxsudov, A.A.Tulyaganov,  
Sh.T.Toshmatov, 2017;**

© «Aloqachi» nashriyoti, 2017.

---

---

*Ustozimiz Andreyev Ilya Siluanovichning  
porloq xotirasiga bag‘ishlaymiz.*

## KIRISH

### ELEKTRONIKA VA UNING ZAMONAVIY ILM - FANDA TUTGAN O‘RNI

***Elektronika*** – fan va texnika sohasi bo‘lib, axborot uzatish, qabul qilish, qayta ishlash va saqlash uchun ishlataladigan elektron qurilmalar hamda asboblar yaratish usullarini o‘rganish, ishlab chiqish bilan shug‘ullanadi. Elektronika elektromagnit maydon nazariyasi, kvant mexanikasi, qattiq jism tuzilishi nazariyasi va elektr o‘tkazuvchanlik hodisalari kabi fizik bilimlarga asoslanadi. Elektronikaning rivojlanishi elektron asboblar texnologiyasining takomillashuvi bilan chambarchars bog‘liq bo‘lib, hozirgi kungacha to‘rt bosqichni bosib o‘tdi.

***Birinchi bosqich*** asboblari: rezistorlar, induktivlik g‘altaklari, magnitlar, kondensatorlar, elektromexanik asboblar (qayta ulagichlar, rele va shunga o‘xhash) passiv elementlardan iborat edi.

***Ikkinci bosqich*** Li de Forest tomonidan 1906-yilda triod lampasining ixtiro qilinishidan boshlandi. Triod elektr signallarni o‘zgartiruvchi va eng muhimi, quvvat kuchaytiruvchi birinchi aktiv elektron asbob bo‘ldi. Elektron lampalar yordamida kuchsiz signallarni kuchaytirish imkoniyati hisobiga radio, telefon so‘zlashuvlarni, keyinchalik esa tasvirlarni ham uzoq masofalarga uzatish imkoniyati (televi-denie) paydo bo‘ldi. Bu davrning elektron asboblari passiv elementlar bilan birga aktiv elementlar - elektron lampalardan iborat edi.

***Uchinchi bosqich*** Dj. Bardin, V. Bratteyn va V. Shoklilar tomonidan 1948-yilda elektronikaning asosiy aktiv elementi bo‘lgan bipolar tranzistorning ixtiro etilishi bilan boshlandi. Bu ixtiroga Nobel mukofoti berildi. Tranzistor elektron lampaning barcha vazifalarini bajarishi bilan birga uning: past ishonchlilik, ko‘p energiya sarflash, katta o‘lchamlari kabi asosiy kamchiliklaridan xoli edi.

***To‘rtinchi bosqich*** integral mikrosxemalar (IMS) asosida elektron qurilma hamda tizimlar yaratish bilan boshlandi va mikroelektronika davri deb ataldi.

**Mikroelektronika** – fizik, konstruktiv – texnologik va sxemotexnik usullardan foydalanib, yangi turdag'i elektron asboblar – IMSlar va ularning qo'llanish prinsiplarini ishlab chiqish yo'lida izlanishlar olib borayotgan elektronikaning bir yo'nalishidir.

Hozirgi kunda telekommunikatsiya va axborotlashtirish tizimining rivojlanish darajasi tom ma'noda mikroelektronika va nanoelektronika mahsulotlarining ularda qo'llanilish darajasiga bog'liq.

Birinchi IMSlar 1958-yilda yaratildi. IMSlarning hajmi ixcham, og'irligi kam, energiya sarfi kichik, ishonchliliqi yuqori bo'lib, hozirgi kunda uch konstruktiv – texnologik variantlarda yaratilmoqda: qalin va yupqa pardali, yarimo'tkazgichli va gibriddi.

1965-yildan buyon mikroelektronikaning rivoji G. Mur qonuniga muvofiq bormoqda, ya'ni har ikki yilda zamonaviy IMSlardagi elementlar soni ikki marta ortmoqda. Hozirgi kunda elementlar soni  $10^6 \div 10^9$  ta bo'lgan o'ta yuqori (O'YuIS) va giga yuqori (GYuIS) IMSlar ishlab chiqarilmoqda.

Mikroelektronikaning qariyb yarim asrlik rivojlanish davri mobaynida IMSlarning keng nomenklaturasi ishlab chiqildi. Telekommunikatsiya va axborot-kommunikatsiya tizimlarini loyihalovchi va ekspluatatsiya qiluvchi mutaxassislar uchun zamonaviy mikroelektron element bazaning imkoniyatlari haqidagi bilimlarga ega bo'lish muhim.

Integral mikroelektronika rivojining fizik chegaralari mavjudligi sababli, hozirgi kunda an'anaviy mikroelektronika bilan bir qatorda elektronikaning yangi yo'nalishi – nanoelektronika jadal rivojlanmoqda.

**Nanoelektronika** o'lchamlari 0,1dan 100nmgacha bo'lgan yarimo'tkazgich tuzilmalar elektronikasi bo'lib, mikroelektronikaning mikrominiatyurlash yo'lidiagi mantiqiy davomi hisoblanadi. U qattiq jism fizikasi, kvant elektronikasi, fizikaviy-kimyo va yarimo'tkazgichlar elektronikasining so'nggi yutuqlari negizidagi qattiq jismli texnologiyaning bir qismini tashkil etadi.

So'nggi yillarda nanoelektronikada muhim amaliy natijalarga erishildi, ya'ni zamonaviy telekommunikatsiya va axborot tizimlarning negiz elementlarini tashkil etuvchi: geterotuzilmalar asosida yuqori samadorlikka ega lazerlar va nurlanuvchi diodlar yaratildi; fotoqabul-qilgichlar, o'ta yuqori chastotali tranzistorlar, bir elektronli tranzistorlar, turli xil sensorlar hamda boshqalar yaratildi. Nanoelektron O'YuIS va GYuIS mikroprosessorlarni ishlab chiqarish yo'lga qo'yildi.

Shvetsiya Qirolligi fanlar akademiyasi ilmiy ishlarida tezkor tranzistorlar, lazerlar, integral mikrosxemalar (chiplar) va boshqalarni ishlab

chiqish bilan zamonaviy axborot kommunikatsiya texnologiyalariga asos solgan olimlar: J.I. Alferov, G. Kremer, Dj.S. Kilbini Nobel mukofoti bilan taqdirlandi.

Integral mikroelektronika va nanoelektronika bilan bir vaqtida **funktional elektronika** rivojlanmoqda. Elektronikaning bu yo‘nalishi an’anaviy elementlar (tranzistorlar, diodlar, rezistorlar va kondensatorlar)dan voz kechish va qattiq jismdagi turli fizik hodisa (optik, magnit, akustik va h.k.)lardan foydalanish bilan bog‘liq. Funkisonal elektronika asboblariga akustoelektron, magnitoelektron, kriogen asboblar va boshqalar kiradi.

---

---

# I BOB

## YARIMO‘TKAZGICHLARNING ELEKTROFIZIK XUSUSIYATLARI

### 1.1. Yarimo‘tkazgichlarning solishtirma o‘tkazuvchanligi

Bipolar tranzistor ixtiro qilingandan (1948-yil) buyon yarimo‘tkazgichlar elektronikasi deb ataluvchi soha tez sur’atlar bilan rivojiana boshladi. Issiqlik ta’sirida yarimo‘tkazgichdagi valent elektronlarning ma’lum qismi erkin zaryad tashuvchilarni yuzaga keltirishi mumkin. Yarimo‘tkazgichlarning elektr o‘tkazuvchanligi yorug‘lik oqimi, zarralar oqimi, kirtmalar konsentratsiyasi gradienti, elektr maydon va boshqalar ta’sirida ham o‘zgarishi mumkin. Yarimo‘tkazgichlarning bu xossasidan turli vazifalarni bajaruvchi diodlar, tranzistorlar, termistorlar, fotorezistorlar, varikap va boshqa yarimo‘tkazgich asboblar tayyorlashda foydalaniлади.

*Elektr o‘tkazuvchanlik*, ya’ni elektr kuchlanish ta’sirida moddalardan elektr tok o‘tkishi uning elektr maydonga nisbatan asosiy xususiyatini belgilaydi. Bu kattalik qiymat jihatdan Om.

Yarimo‘tkazgichda bir vaqtning o‘zida turli massa va ishoraga ega bo‘lgan EZTlar mavjud bo‘lib, ular elektr maydon ta’sirida turli tezlik  $\vec{q}_j$  ka ega bo‘ladilar. Shuning uchun elektr toki zichligi quyidagi ifoda bilan aniqlanadi qonunining differensial ko‘rinishi bo‘lib, *solishtirma elektr o‘tkazuvchanlik*  $\sigma$  bilan baholanadi:

$$\vec{j} = \sigma \vec{E}, \quad (1.1)$$

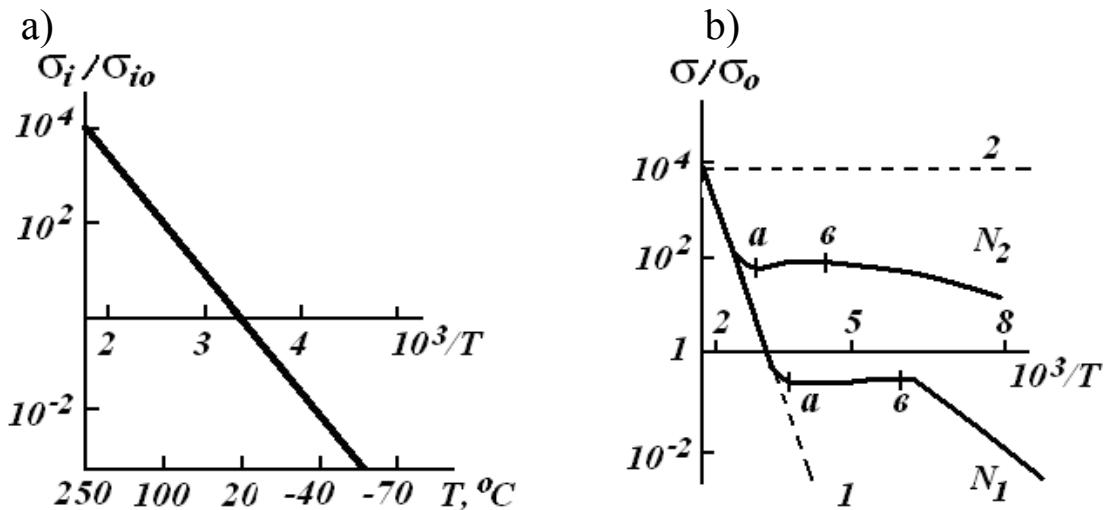
bu yerda,  $\vec{j}$  – tok zichligi vektori,  $\vec{E}$  – elektr maydon kuchlanganligi vektori.

Elektr o‘tkazuvchanlik elektr maydon yoki kirtmalar konsentratsiyasi gradienti ta’sirida *erkin zaryad tashuvchilar* (EZT) harakati hisobiga amalga oshadi.

$$\vec{j} = \sum q_j n_j \vec{q}_j, \quad (1.2)$$

bu yerda,  $n_j$  – EZTlar konsentratsiyasi;  $q_j$  – ularning zaryadi.

Yarimo'tkazgich materiallar kristall, amorf va suyuq holatda bo'lishi mumkin. Yarimo'tkazgichlar texnikasida asosan kristall yarimo'tkazgichlar (asosiy moddaning  $10^{10}$  atomiga bittadan ortiq bo'lмаган kiritmalar atomi to'g'ri keluvchi monokristall) ishlatiladi. Solishtirma elektr o'tkazuvchanligi  $\sigma$  bo'yicha metallar bilan dielektriklar oralig'ida joylashgan moddalar yarimo'tkazgichlarga kiradi. Xususiy, ya'ni kiritmasiz yarimo'tkazgichlar elektr o'tkazuvchanligi  $\sigma_i$ , ning temperaturaga bog'liqligi xususiy konsentratsiya  $n_i$  ning temperaturaga bog'liqligi bilan aniqlanadi. Kremniy uchun nisbiy xususiy o'tkazuvchanlikning temperaturaga bog'liqlik grafigi  $\sigma_i/\sigma_{i0} = f(1/T)$  1.1-rasmida yarim logarifmik masshtabda ko'rsatilgan. Amaliyot uchun taaluqli bo'lган temperatura diapazonida (-60  $\div$  +125°C) kremniyning xususiy o'tkazuvchanligi 5 tartibga o'zgarishi 1.1a-rasmdan ko'rinish turibdi. Taqiqlangan zona kengligi kremniy nikiga nisbatan tor bo'lган materiallarda (masalan, germaniyda)  $\sigma_i$  ning nisbiy o'zgarishlari kichikroq,  $\sigma_i$  ning qiymatlari esa sezilarli katta bo'ladi.



1.1-rasm. Xususiy (a) va legirlangan (b) kremniy nisbiy solishtirma o'tkazuvchanligining temperaturaga bog'liqligi ( $\sigma_{i0}$  va  $\sigma_0$  - +20°C).

Xona temperaturasida yarimo'tkazgichlarning solishtirma elektr o'tkazuvchanligi  $10^{-8} \div 10^5$  Sm/m (simens taqsim metr)ni, metallarda  $\sigma = 10^6 \div 10^8$  Sm/m, dielektriklarda esa  $\sigma = 10^{-8} \div 10^{-13}$  Sm/mni tashkil etadi. Yarimo'tkazgichlarda solishtirma elektr o'tkazuvchanlik temperatura ortishi bilan ortadi, metallarda esa – kamayadi. Yarimo'tkazgichlar elektr o'tkazuvchanligi yoritilganlikka va kiritmalar konsentrasiyasiga bog'liq (1.1b-rasm).

(1.2) va (1.1)larni solishtirib,

$$\sigma = \left( \sum q_j n_j \vec{\vartheta}_j \right) / E \quad (1.3)$$

ekanini topamiz.

Shunday qilib,  $\sigma$  ni va uning kiritmalar konsentratsiyasi hamda temperaturaga bog'liqligini aniqlash uchun yarimo'tkazgichda hosil bo'ladigan EZTlar turlari, ularning konsentratsiyasi va elektr maydondagi tezligi kabi masalalarni hal etish talab qilinadi. Bular yarimo'tkazgichning fizik modeli deb ataluvchi zonalar nazariyasi asosida tushuntiriladi.

## 1.2. Qattiq jism zonalar nazariyasi elementlari

Yarimo'tkazgich materiallar tuzilishi kimyoviy elementlar davriy sistemasi asosida tushuntirilishi mumkin. D.I. Mendeleyev davriy sistemasining bir qismi 1.1-jadvalda ko'rsatilgan. Davriy sistemaning IV guruh elementlari qattiq holatda monoatom (sodda, elementar) yarimo'tkazgichlardir. Germaniy va kremniy olmossimon kristall panjaraga ega bo'lib, ularning har bir atomi tasavvurdagi tetraedr uchlarida o'zidan baravar uzoqlikda joylashgan (ekvidistant) to'rtta qo'shni atom bilan o'ralgan.

1.1-jadval

D. I. Mendeleyev davriy sistemasining bir qismi

<i>Elementlar guruhlari tartib raqami</i>				
<i>II</i>	<i>III</i>	<i>IV</i>	<i>V</i>	<i>VI</i>
4 Be	5 B	6 C	7 N	8 O
12 Mg	13 Al	14 Si	15 P	16 S
30 Zn	31 Ga	32 Ge	33 As	34 Se
48 Cd	49 In	50 Sn	51 Sb	52 Te

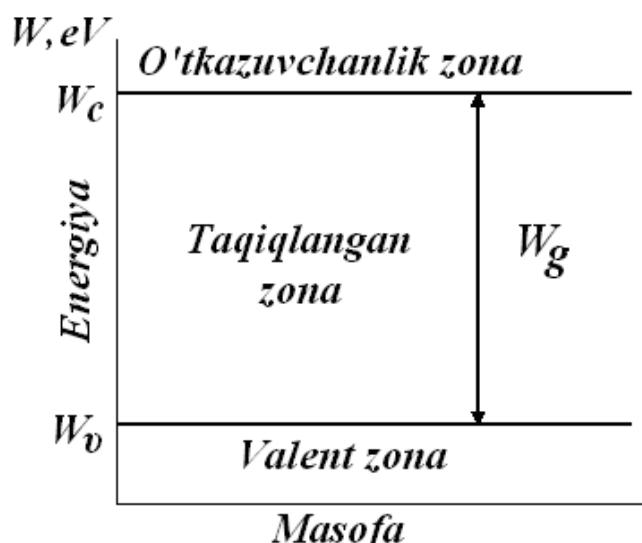
Davriy kristall tuzilishga ega bo‘lgan boshqa moddalar (monokristallar) kabi, yarimo‘tkazgichlar xususiyatlari ham, ***qattiq jism zonalar nazariyasi*** asosida aniqlanadi.

Qattiq jism ko‘p sonli o‘zaro ta’sirlashuvchi atomlar majmuidan iborat. Shuning uchun bir parcha qattiq jismdagi barcha atomlar majmui yagona tizim sifatida tasavvur etiladi. Qattiq jismda atomlarning o‘zaro bog‘lanishi ularning valent elektronlari juftlashib umumlashishi hisobiga amalga oshadi. Bunday bog‘lanish ***kovalent bog‘lanish*** deb ataladi.

Atomdagi ixtiyoriy elektron energiyasi kabi, valent elektron energiyasi  $W$  ham diskret yoki kvantlangan bo‘ladi. U ***energetik sath*** deb ataluvchi ma’lum ruxsat etilgan energiyaga ega bo‘ladi.

Qattiq jismda qo‘shti atomlar bir-biriga juda yaqin joylashgan bo‘lgani uchun energetik sathlar siljishi va parchalanishi yuzaga keladi, natijada ***ruxsat etilgan zona*** deb ataluvchi energetik zonalar hosil bo‘ladi. Ruxsat etilgan zonalar orasida ***taqiqlangan zonalar*** joylashadi. Energetik zonada ruxsat etilgan sathlar soni kristalldagi atomlar soniga teng. Ruxsat etilgan zonalar kengligi odatda bir necha elektron – voltni tashkil etadi. Ruxsat etilgan zonadagi minimal energetik sath ( $W_s$ ) – ***zona tubi*** deb, maksimal sath ( $W_v$ ) esa – ***zona shipi*** deb ataladi.

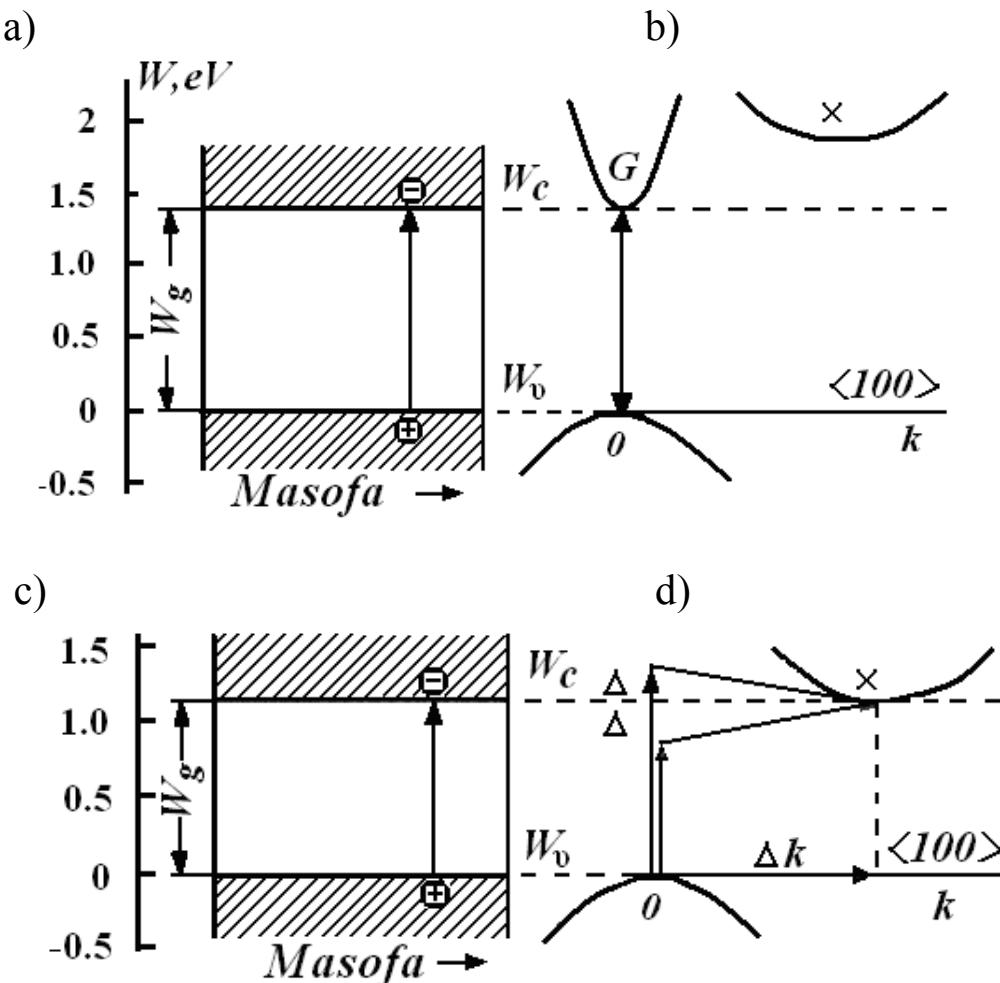
Yarimo‘tkazgich yoki dielektrikning ruxsat etilgan eng yuqori energetik sathlari ***o‘tkazuvchanlik zona*** deb ataladi. Ushbu zona energiyalariga ega bo‘lgan elektronlar yarimo‘tkazgich hajmida tashqi elektr maydon ta’sirida harakatlanib elektr o‘tkazuvchanlikni hosil qiladi. O‘tkazuvchanlik zonasiga tegishli energetik sathda joylashgan elektron ***o‘tkazuvchanlik elektroni*** yoki ***erkin zaryad tashuvchi*** deb ataladi. Taqiqlangan zona ostida joylashgan ruxsat etilgan zona ***valent zona*** deb ataladi. Qattiq jismning zonalar diagrammasi 1.2-rasmda keltirilgan.



1.2-rasm. Qattiq jism zonalar energetik diagrammasi.

Ko‘pchilik yarimo‘tkazgich asboblarning ishlashi valent zona shipi va o‘tkazuvchanlik zona tubi energiyalariga yaqin ( $(2\div 3)kT$  energetik oraliqdagi) energiyaga ega elektron harakati bilan belgilanadi.

Bir jinsli (hajmnning istalgan nuqtasidagi kimyoviy tarkibi bir xil) arsenid galliy va kremniyning zonalar energetik diagrammalari, mos ravishda, 1.3 a va b-rasmlarda keltirilgan.



1.3-rasm. Bir jinsli yarimo‘tkazgich materiallar –arsenid galliy (a) va kremniy (b)da valent zona shipi ( $W_v$ ) va o‘tkazuvchanik zona tubi ( $W_C$ ) ning energetik o‘rinlari hamda arsenid galliy (c) va kremniy (d)da  $W_v$  va  $W_C$  qiymatlarining to‘lqin vektori  $k$  ga bog‘liqligi.

Elektronlar harakatlanganda ularning impulsi  $P$  va energiyasi  $W$  o‘zgaradi. Bunda elektron energiyasining impulsiga bog‘liqligi o‘tkazuvchanlik zona tubi va valent zona shipi yaqinida taxminan kvadratik (elektron massasi taxminan o‘zgarmas) bo‘ladi. Impuls  $P$  elektronlar to‘lqin vektori  $k$  bilan bevosita bog‘liq. Arsenid galliy va kremniy uchun  $W=f(k)$  bog‘liqlik 1.3-rasmda keltirilgan. Arsenid galliyning valent va

o‘tkazuvchanlik zonalari uchun  $W=f(k)$  parabolaning cho‘qqilari  $k$  ning bir xil qiymatlariga, kremniy uchun esa turli qiymatlariga mos keladi. Arsenid galliyda elektron zonalararo o‘tganda harakatning avvalgi holatida qoladi, ya’ni  $k$  qiymati o‘zgarmaydi. Kremniyda esa elektronning to‘lqin vektori  $k$  zonalararo o‘tish amalga oshirilganda aniqlik kiritilishiga muhtoj. Kristall panjara tebranishlari zonalararo o‘tish sodir etayotgan elektronga uning impulsini saqlash imkonini yaratadi.

Odatda, arsenid galliy holida zonalararo to‘g‘ri (vertikal) o‘tish haqida, kremniy holida esa, to‘g‘ri bo‘lmagan zonalararo o‘tish haqida so‘z yuritiladi va ular mos ravishda, zonalararo ***to‘g‘ri*** hamda ***to‘g‘ri bo‘lmagan o‘tish*** deb ataladi. Umumiy holda, elektron energiyasining zonadagi impulsiga bog‘liqligi kvadratik emas.

O‘tkazuvchanlik zona tubi yaqinida bir yoki bir nechta lokal minimumlar mavjudligi tufayli  $W=f(k)$  bog‘lanish yuqori aniqlikda parabola ko‘rinishda, elektronlarning effektiv massasi esa – o‘zgarmas bo‘lishi mumkin. Ushbu minimumlarning to‘lqin soni noldan farqli qiymatlarda joylashadi.

Masalan, arsenid galliyda taqiqlangan zona kengligi o‘tkazuvchanlik zona to‘g‘ri o‘tishi minimumi 1,43 eV (1.3 b-rasm,  $G$ - minimum) bilan aniqlanadi, energiya 1,9 eVga teng bo‘lganda esa,  $\langle 100 \rangle$  kristallografik yo‘nalishga siljigan, to‘g‘ri bo‘lmagan minimum ( $X$  – minimum) mavjud.

Kremniyda  $X$  – minimum taqiqlangan zona kengligini aniqlovchi asosiy minimumdir (1.3 b va d-rasmlar). Bu holda yarimo‘tkazgich to‘g‘ri bo‘lmagan zonalar tizimiga ega bo‘ladi. Bunda elektronlarning valent zonadan o‘tkazuvchanlik zonaga yorug‘lik kvanti ta’siri ostida  $h\nu \geq W_g$  o‘tishi qiyinroq kechadi. Haqiqatan ham, bunda elektron o‘zining harakat holatini ( $\Delta k$  qiymatga) keskin o‘zgartirishi, hamda unga uzatiladigan yoki undan olinadigan energiya  $\Delta g$  o‘zgartirilishi kerak (1.3 d-rasmga qarang).

Yarimo‘tkazgichlarda taqiqlangan zona kengligi deb ataluvchi  $W_g$  parametr eng muhim parametr hisoblanadi. Temperatura ortishi bilan taqiqlangan zona kengligi kamayib boradi. Kremniy va arsenid galliy uchun  $W_g(T)$  bog‘lanish monoton bo‘lib, u quyidagi ifodaga binoan approksimatsiyalanadi:

$$W_g^{Si} = 1.174 - \frac{4.73 \cdot 10^{-4} T^2}{T + 636} \quad [eV], \quad (1.4)$$

$$W_g^{GaAs} = 1.519 - \frac{45.405 \cdot 10^{-4} T^2}{T + 204} \quad [eV].$$

Elektronikada keng qo'llaniladigan yarimo'tkazgichlarning xona temperaturasi (300 K)da taqiqlangan zona kengligi  $W_g$  germaniy uchun – 0,67 eV, kremniy uchun – 1,12 eV, arsenid galliy uchun – 1,43 eV ni tashkil etadi. Dielektriklarning taqiqlangan zona kengligi  $W_g \geq 3$  eV.

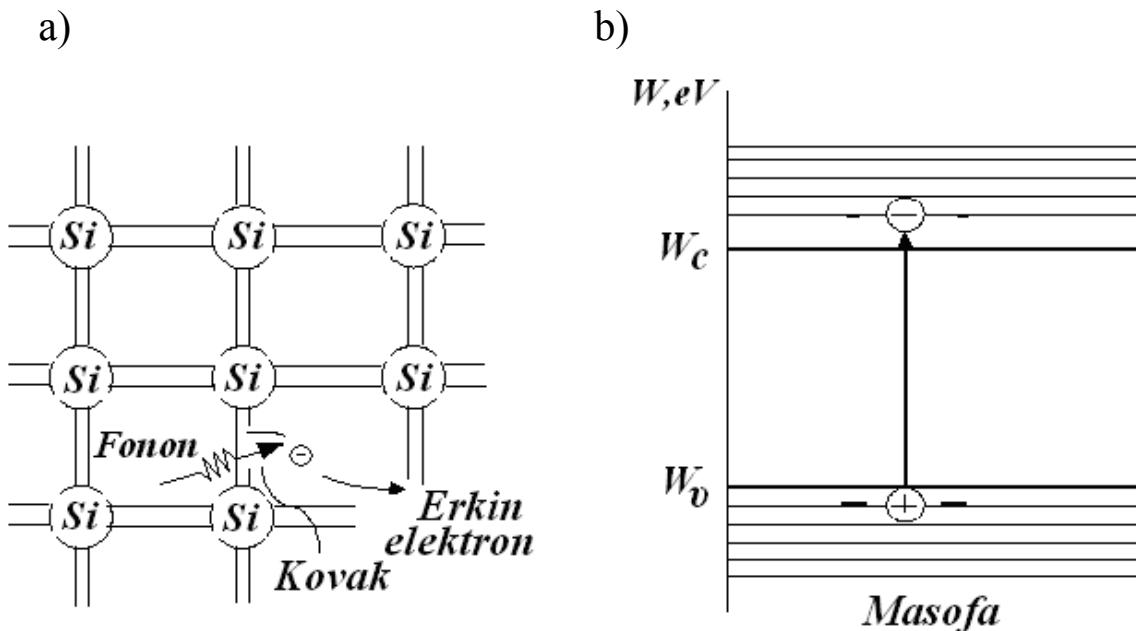
Absolut nol temperaturada (0 K) yarimo'tkazgich va dielektriklar valent zonasining barcha energetik sathlari elektronlar bilan to'ldirilgan, o'tkazuvchanlik sohasidagi energetik sathlar esa bo'sh bo'ladi. Metallarda o'tkazuvchanlik zonasining faqat pastki qismi to'ldirilishi mumkin.

### 1.3. Yarimo'tkazgichlar elektr o'tkazuvchanligi

**Xususiy elektr o'tkazuvchanlik.** Yarimo'tkazgichlar elektronikasi mahsulotlarining ko'p qismi kremniy asosida tayyorlanadi. Sof (kiritmalarsiz) kremniyning soddalashtirilgan kristall panjarasi modeli 1.4a-rasmida va zonalar energetik diagrammasi 1.4b-rasmida keltirilgan. Yarimo'tkazgich kristallda kirtmalar va kristall panjara tuzilmalari nuqsonlari (bo'sh tugunlar, panjara surilishlari va boshqalar) bo'lmasa, u **xususiy yarimo'tkazgich** deyiladi. Bunday yarimo'tkazgichni  $i$  – bilan belgilash qabul qilingan.

Xususiy kremniy kristalli atomining to'rt valent elektroni qo'shni atomlarning to'rt valent elektronlari bilan bog'langan holda mustahkam sakkiz elektronli qobiq (to'g'ri chiziqli) hosil qilishi 1.4 a-rasmdan ko'rinish turibdi. Bunday yarimo'tkazgichda 0 K temperaturada EZTlar yo'q, uning elektr o'tkazuvchanligi  $\sigma_i = 0$ . Shunday bo'lishiga qaramasdan, temperatura ortishi bilan yoki yarimo'tkazgich kristall yoritilganda kovalent bog'lanishlarning bir qismi uzilib valent elektronlar o'tkazuvchanlik zonasiga o'tishi uchun yetarli bo'lgan energiya oladilar (1.4 b-rasm). Natijada valent elektron EZTga aylanadi va elektr kuchlanish berilganda tok hosil bo'lishida qatnashadi. Atomdan elektron ketishi natijasida atom qo'zg'almas musbat ionga aylanib qoladi.

Bir vaqtning o'zida valent zonada bo'sh sath hosil bo'ladi va valent elektronlarda o'zining energiyasini o'zgartirish imkoniyati tug'iladi, ya'ni valent zonaning ruxsat etilgan bir sathidan boshqasiga o'tish imkoniyati ochiladi. Elektron shunday qilib, yarimo'tkazgich orqali tok hosil bo'lishida ishtiroy etishi mumkin. Temperatura ortishi bilan o'tkazuvchanlik zonaga o'tayotgan elektronlar soni ko'payadi va natijada, elektr o'tkazuvchanlik ortadi.



1.4-rasm. Xususiy kremniyda EZTlarning hosil bo‘lishi.

Valent zonadagi to‘ldirilmagan energetik sath yoki erkin valent bog‘lanish **kovak** deb ataladi. Kovak qiymati bo‘yicha elektron zaryadiga teng bo‘lgan musbat zaryadli EZTdir. To‘ldirilmagan energetik sathlardagi kovaklarning ko‘chishi valent elektronlar tizimi harakatiga qarama – qarshi bo‘ladi.

Shunday qilib, atomlar orasidagi kovalent bog‘lanishlarning uzilishi bir vaqtning o‘zida erkin elektron va kovak (elektron – kovak juftligi) hosil bo‘lishiga sabab bo‘ladi. Bu jarayon **zaryad tashuvchilar generatsiyasi** deb ataladi. Agar bu jarayon issiqlik ta’sirida amalgao shosha, u termogeneratsiya deyiladi. 1.4,b-rasmida o‘tkazuvchanlik zona da elektron, valent zonada kovak hosil bo‘lishi musbat va manfiy ishora li doirachalar ko‘rinishida keltirilgan.

Zaryad tashuvchilar generatsiyasi natijasida hosil bo‘lgan elektron va kovaklar yarimo‘tkazgich hajmida xaotik harakatlanib, yashash vaqt deb ataluvchi ma’lum vaqt davomida yashaydilar. Shundan so‘ng erkin elektron atomlar orasida bo‘sh qolgan bog‘ni to‘ldiradi va bog‘langan holatga o‘tadi. Bunda elektron – kovak juftlik yo‘qoladi. Ushbu jarayon **rekombinatsiya** deb ataladi.

EZTlar yarimo‘tkazgich hajmida xaotik harakat qilishi natijasida kristall panjara tugunlaridagi atomlar bilan to‘qnashib, o‘z harakat yo‘nalishi va tezligini o‘zgartiradi. Shu sababli elektronning kristalldagi massasi  $m_n$  uning bo‘sh fazodagi massasi  $m_0$  dan farq qiladi.  $m_n$  massa o‘tkazuvchanlik elektronining **effektiv massasi** deyiladi. Kovaklarning effektiv massasi  $m_p$  elektronlarning effektiv massasi  $m_n$  ga nisbatan katta.

Masalan, kremniyda  $m_n = 0,28 \cdot m_0$ ,  $m_p = 0,59 \cdot m_0$  tashkil etadi. Bu ifodalarda  $m_0 = 9,11 \cdot 10^{-31}$  kg.

O‘zgarmas temperaturada va kristallga boshqa energetik omillar ta’sir etmaganda (kristall muvozanat holatda bo‘lganda) EZTlarning generatsiya va rekombinatsiya tezliklari teng bo‘ladi.

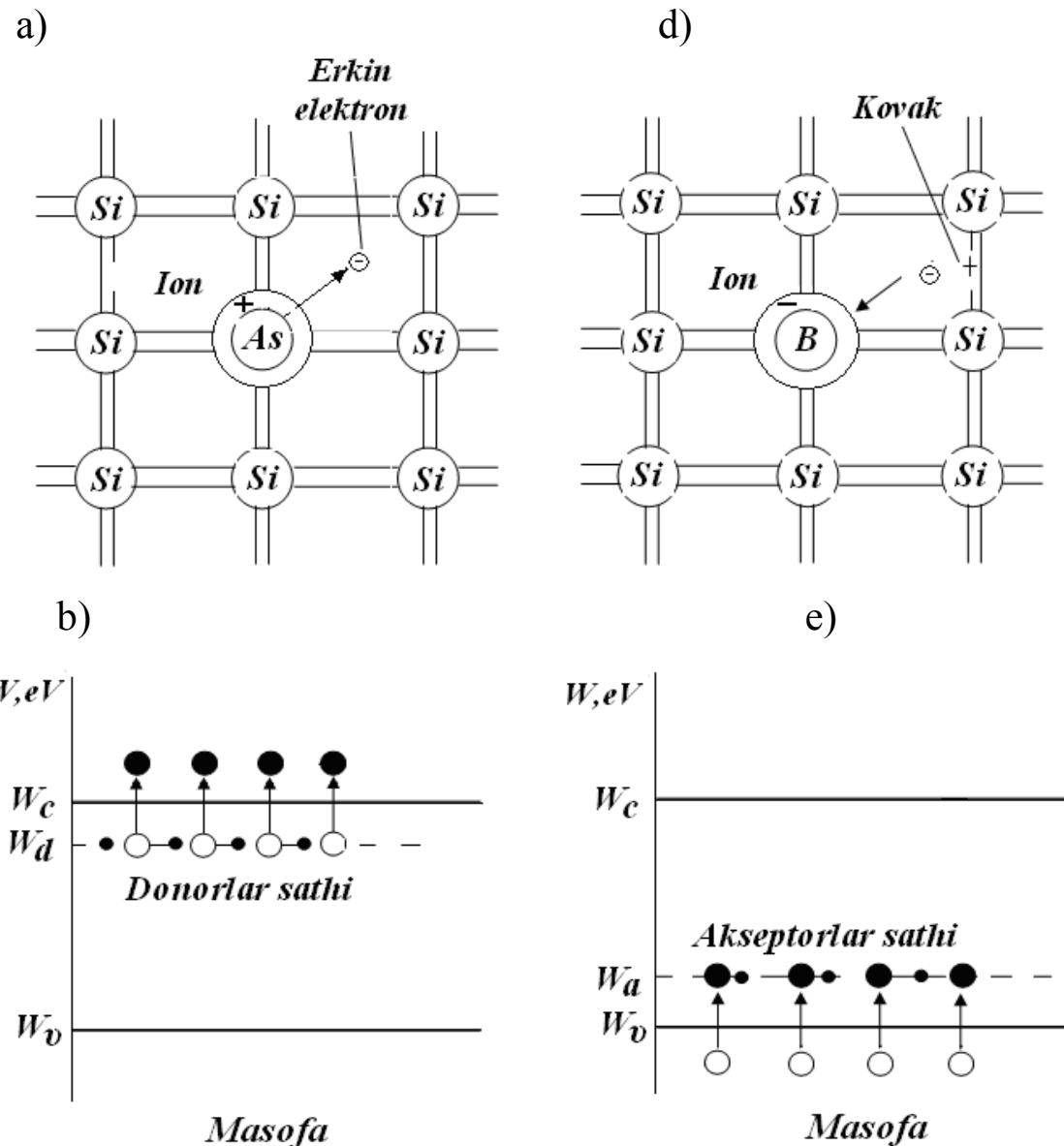
Yarimo‘tkazgichning solishtirma elektr o‘tkazuvchanligi qiymati birlik hajmdagi zaryad tashuvchilar soni, ya’ni konsentratsiyasi bilan aniqlanadi. Xususiy yarimo‘tkazgichda elektronlar konsentratsiyasi kovaklar konsentratsiyasiga teng ( $n_i = p_i$ ). Yarimo‘tkazgich o‘tkazuvchanlik turini belgilovchi  $n$  va  $p$  lar, mos ravishda negativ (manfiy) va positiv (musbat) so‘zlarining bosh harflarini tashkil etib, kattalik elektronga yoki kovakka tegishli ekanini anglatadi. Kiritmasiz yarimo‘tkazgichda hosil bo‘lgan elektron va kovaklar **xususiy erkin zaryad tashuvchilar** ( $n_i$  va  $p_i$ ), ular bilan bog‘liq elektr o‘tkazuvchanlik esa **xususiy elektr o‘tkazuvchanlik**  $\sigma_i$  deyiladi.

**Kiritmali elektr o‘tkazuvchanlik.** Elektron asboblarning juda ko‘pchiligi kiritmali yarimo‘tkazgichlar asosida hosil qilinadi. Elektr o‘tkazuvchanligi asosan kirtmalar atomlarining ionlashuvi natijasida hosil bo‘ladigan zaryad tashuvchilar bilan bog‘liq yarimo‘tkazgichlar **kiritmali yarimo‘tkazgichlar** deb ataladi.

Kremniyga D.I. Mendeleyev davriy jadvalining V guruh elementi atomlari (masalan, As, 1.1-jadval) kiritilsa, uning beshta valent elektro-nidan to‘rttasi qo‘shni kremniy atomlarining valent elektronlari bilan bog‘lanadi va sakkiz elektronidan iborat mustahkam qobiq hosil qiladi. Bunda beshinchi elektron o‘z atomi bilan kuchsiz bog‘langan bo‘lib qoladi. Shuning uchun u, kuchsiz issiqlik energiyasi ta’sirida, o‘z atomidan uziladi va erkin elektronga aylanadi (1.5,a-rasm). Elektronini yo‘qotgan kiritma atomi qo‘zg‘almas ( $As^+$ ) musbat ionga aylanadi. Bu holda As atomlari kremniyning kristall panjarasida **donor** kiritma sifatida qatnashadi. Energetik diagrammada ushbu jarayon elektronni donorlar sathi  $W_d$  dan o‘tkazuvchanlik zonaga o‘tishiga mos keladi (1.5,b-rasm). Donor kiritmali yarimo‘tkazgichlarda kovaklar, ilgarida-gidek, kremniy atomlari elektronlarining, xususiy yarimo‘tkazgichlar-dagidek o‘tkazuvchanlik zonaga termogeneratsiya hisobiga o‘tishi natijasida hosil bo‘ladi.

Yarimo‘tkazgichga donor kirtmalar kiritish erkin elektronlar kon-sentratsiyasini oshiradi, kovaklar konsentratsiyasi esa xususiy yarimo‘tkazgichdagi konsentratsiyaga nisbatan kamayadi, chunki EZTlar konsentratsiyasi ko‘paytmasi ( $n \cdot p$ ) o‘zgarmas temperaturada doimiy

qiymatga ega va faqat yarimo‘tkazgich taqiqlangan zonasi kengligi bilan aniqlanadi.



1.5-rasm. Elektron (a,b) va kovakli (d,e) o‘tkazuvchanlikka ega kremniyda EZTlarning hosil bo‘lishi.

Xona temperaturasi (300 K) da kremniy uchun  $np \approx 0,64 \cdot 10^{20} \text{ sm}^{-3}$ , germaniyda esa  $np \approx 4 \cdot 10^{26} \text{ sm}^{-3}$  qiymatga egaligini yodda tutish foydali. Shunday qilib, agar misol uchun, kremniy kristalliga konsentratsiyasi  $10^{16} \text{ sm}^{-3}$  bo‘lgan donor kiritma kiritilsa,  $T=300\text{K}$ da o‘tkazuvchanlik elektronlari konsentratsiyasi  $n=10^{16} \text{ sm}^{-3}$  ni, kovaklar konsentratsiyasi esa –  $10^4 \text{ sm}^{-3}$  ni tashkil etadi. Natijada, bunday kiritmali yarim-o‘tkazgichda elektr o‘tkazuvchanlik asosan elektronlar yordamida amalga oshiriladi (1.1b-rasm), yarimo‘tkazgichning o‘zi esa **elektron o‘tkazuvchanlikka ega** yoki ***n*-turdagi yarimo‘tkazgich** deb ataladi.  $n$  – turli

yarimo‘tkazgichlarda elektronlar asosiy zaryad tashuvchilar  $n_n$  deb, kovaklar esa – noasosiy zaryad tashuvchilar  $p_n$  deb ataladi.

Agar kremniy kristall panjarasiga D.I. Mendeleyev elementlar davriy jadvalining III guruh elementlari (masalan, B, 1.1-jadval) atomlari kiritilsa, kiritmalarning uchta valent elektroni qo‘shni kremniy atomlarining uchta elektroni bilan to‘liq bog‘ hosil qiladi. To‘rtinchi bog‘ esa to‘lmay qoladi.

Qo‘shni kremniy atomlarining valent elektronlaridan biri kuchsiz issiqlik energiyasi ta’sirida kiritma atomidagi egallanmagan bog‘ni to‘ldirishi mumkin. Bunda kiritma atomi manfiy zaryadlanadi va qo‘zg‘almas manfiy ( $B^-$ ) ionni hosil qiladi. Kremniy atomining to‘ldirilmagan bog‘i kovakni tashkil etadi (1.5d-rasm).

Energetik diagrammada ushbu jarayon valent zonadagi elektronni  $W_a$  akseptor sathga o‘tishiga va valent zonada kovak hosil bo‘lishiga mos keladi (1.5d-rasm). Bunda erkin elektron hosil bo‘lmaydi. Kiritmalarning bunday turi – **akseptor** kiritma deb, akseptor kiritmali yarimo‘tkazgich esa – **kovakli o‘tkazuvchanlikka ega** yoki  $p$  – **turdagi yarimo‘tkazgich** deb ataladi. Bunday yarimo‘tkazgichlarda elektronlar, xususiy yarimo‘tkazgichlardagidek, termogeneratsiya hisobiga hosil bo‘ladi. Akseptor kiritmali yarimo‘tkazgichlarda erkin elektronlarga nisbatan kovaklar konsentratsiyasi katta bo‘ladi, shu sababdan bunday yarimo‘tkazgichlar **kovakli elektr o‘tkazuvchanlikka ega** bo‘ladilar.  $p$  – turdagи elektr o‘tkazuvchanlikka ega  $p_p$  yarimo‘tkazgichlar uchun kovaklar asosiy zaryad tashuvchi, elektronlar esa – noasosiy zaryad tashuvchi  $n_p$  hisoblanadi.

#### 1.4. Erkin zaryad tashuvchilarning muvozanat holatdagi konsentratsiyasi

Absolut noldan farqli temperaturalarda yarimo‘tkazgichda elektron–kovak juftliklarining generatsiya va rekombinatsiyasi hamda kirimalar atomlarining ionlashuvi va neytrallashuvi sodir bo‘ladi. Bunda elektronlar  $W$  energiyali u yoki bu energetik sathlarni egallaydilar. Muvozanat holatda ( $T=\text{const}$ ) o‘tkazuvchanlik elektronlari va kovaklarining o‘zgarmas konsentratsiyalari yuzaga keladi.

Kvant statistikasiga muvofiq elektron  $W$  energiyali sathni to‘ldirish ehtimolligi Fermi – Dirak taqsimot qonuniga ko‘ra aniqlanadi:

$$f(W) = \frac{1}{1 + \exp\left[\frac{(W - W_F)}{kT}\right]}. \quad (1.5)$$

Ushbu qonunda  $k$  – Bolsman doimiysi,  $T$  – tizimning absolut temperaturasi,  $W_F$  – Fermi sathi energiyasi.  $W=W_F$  bo‘lganda  $f(W_F)=0,5$  ekanligi ko‘zga tashlanib turibdi. Mos ravishda,  $[1-f(W)]$  ifoda valent zonadagi  $W$  energiyali sathning to‘ldirilmaslik ehtimolligini, ya’ni kovak hosil bo‘lish ehtimolligini anglatadi.

O‘tkazuvchanlik zonadagi elektronlar konsentratsiyasi  $n$  va valent zonadagi kovaklar konsentartsiyasi  $p$  quyidagi ifodalardan foydalangan holda topiladi:

$$n = \int_{W_C}^{\infty} N_C f(W) dW; \quad (1.6)$$

$$p = \int_0^{W_V} N_V [1 - f(W)] dW, \quad (1.7)$$

bu yerda,  $N_C, N_V$  – mos ravishda o‘tkazuvchanlik va valent zonalardagi energetik holatlarning effektiv zichligi.

(1.6) va (1.7) integrallar elementar funksiyalar orqali yozilmaydi. Odatda, ishlatiladigan yarimo‘tkazgichlarda  $W_F$  taqiqlangan zonada joylashadi va shuning uchun (1.5) ifodaning maxrajidagi birni e’tiborga olmasa bo‘ladi. Bunda zaryad tashuvchilarning energetik holatlar bo‘yicha taqsimlanishini ifodalovchi Fermi-Dirak funksiyasi Maksvell-Bolsmanning klassik taqsimatiga mos keladi:

$$f(W) = \exp\left[-\frac{(W - W_F)}{kT}\right]. \quad (1.8)$$

Bunday yarimo‘tkazgichlar ***aynimagan*** yarimo‘tkazgichlar deb ataladi. Agar yarimo‘tkazgichda Fermi sathi  $2kT$  ga yaqin bo‘lib, zonalar chegaralari yaqinida yoki zonalar ichida joylashsa, faqat (1.5) ifodadan foydalanish kerak. Bunday yarimo‘tkazgich ***aynigan*** yarimo‘tkazgich deb ataladi. Yarimo‘tkazgichlarda aynish kiritmalar konsentratsiyasi juda yuqori ( $10^{19} - 10^{20} \text{ sm}^{-3}$ ) bo‘lganda sodir bo‘ladi. Aynigan yarimo‘tkazgichlar, xususan, tunnel diodlarni hamda tunnel teshilishga ega stabilitronlarni hosil qilishda ishlatiladi.

$$N_C = 2 \left( \frac{2\pi m_n k T}{h^2} \right)^{3/2};$$

$$N_V = 2 \left( \frac{2\pi m_p k T}{h^2} \right)^{3/2}. \quad (1.9)$$

Bu yerda,  $m_n$  va  $m_p$  – elektron va kovaklarning effektiv massalari;  $h$  – Plank doimiysi.

$T=300K$  da  $N_C$  va  $N_V$  larning qiymatlari kremniy va germaniy uchun taxminan  $10^{19} \text{ sm}^{-3}$  ni tashkil etadi.

(1.6) va (1.7) ifodalarda (1.5')ni qo'llab va integrallab EZTlar konsentratsiyasini topamiz

$$n = N_C \exp \left[ -\frac{W_C - W_F}{kT} \right]; \quad (1.10)$$

$$p = N_V \exp \left[ -\frac{W_F - W_V}{kT} \right]. \quad (1.11)$$

Elektronlar va kovaklar konsentratsiyalari ko‘paytmasi

$$np = N_C N_V \exp \left[ -\frac{W_C - W_V}{kT} \right] \quad (1.12)$$

ifodaga muvofiq topiladi. Bundan qarama-qarshi ishorali zaryadlar ko‘paytmasi taqiqlangan zona kengligi  $Wg = W_C - W_V$  hamda temperaturaga bog‘liqligi, Fermi sathining joylashish o‘rniga hamda yarimo‘tkazgich o‘tkazuvchanlik turiga ( $i$ -,  $n$ -,  $p$ -) esa bog‘liq emasligi ko‘rinib turibdi.

Agar xususiy yarimo‘tkazgich  $n_i = p_i$  uchun (1.12)ni qo‘llasak

$$n_i \cdot p_i = n_i^2 = p_i^2 = N_C N_V \exp \left[ -\frac{W_g}{kT} \right]. \quad (1.13)$$

Bundan

$$n_i = p_i = \sqrt{N_C N_V} \exp \left[ -\frac{W_g}{kT} \right]. \quad (1.14)$$

Ko‘rinib turibdiki, xususiy yarimo‘tkazgichda zaryad tashuvchilar konsentratsiyasini topish uchun Fermi sathi o‘rnini bilish zarur bo‘lmadi.  $m_n$ ,  $m_p$ ,  $W_g$  larning ma’lumotnomalardagi qiymatlarini bilgan

holda xususiy zaryad tashuvchilarning xona temperaturasidagi qiymatlarini topamiz: germaniy uchun  $n_i=p_i=1,99 \cdot 10^{13} \text{ sm}^{-3}$ , kremniy uchun  $n_i=p_i=0,79 \cdot 10^{10} \text{ sm}^{-3}$ , arsenid galliy uchun  $n_i=p_i=1,79 \cdot 10^6 \text{ sm}^{-3}$ .

Kiritmali yarimo'tkazgichlarda elektronlar va kovaklar konsentratsiyasini (1.10) va (1.11) ifodalar yordamida topish uchun Fermi satining energiyasini bilish zarur. Lekin shunday bo'lishiga qaramasdan, (1.13) dan tashqari, lokal elektr neytrallik shartidan kelib chiqadigan tenglikdan foydalanilsa, qiyinchilik bartaraf etilishi mumkin. Zaryadlarning saqlanish qonuniga muvofiq yarimo'tkazgich elektr neytral bo'lishi, ya'ni yarimo'tkazgichdagi barcha zaryad tashuvchilar yig'indisi nolga teng bo'lishi kerak. Shuning uchun lokal elektr neytrallik sharti umumiyo ko'rinishda quyidagicha yoziladi:

$$p + N_d^+ = n + N_a^- . \quad (1.15)$$

Bu yerda,  $N_d^+$  va  $N_a^-$  – donor va akseptor kiritmalar ionlari konsentratsiyasi. (1.14) va (1.15) tenglamalar yordamida barcha zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi aniqlanishi mumkin.

Hajmi 1  $\text{sm}^3$  bo'lgan  $n$  – yarimo'tkazgich uchun elektr neytrallik shartini yozamiz:

$$n_n \approx p_n + N_d^+ , \quad (1.16)$$

bu yerda,  $N_d^+$  – donor kiritmalar ionlari konsentratsiyasini, indeksdagi  $n$  – yarimo'tkazgichning o'tkazuvchanlik turini ko'rsatadi. Xona temperurasida donor kiritmalarning deyarli barchasi ionlashgan bo'ladi. Shuning uchun  $N_d = N_d^+$ .

Odatda, donor kiritmalar konsentratsiyasi  $N_d \gg p_n$  va

$$n_n \approx N_d . \quad (1.17)$$

Bundan, (1.13)ni e'tiborga olgan holda, muvozanat holatdagi  $n$  – yarimo'tkazgich uchun kovaklar konsentratsiyasi

$$p_n = \frac{n_i^2}{n_n} = \frac{n_i^2}{N_d} . \quad (1.18)$$

$p$  – yarimo'tkazgich uchun elektr neytrallik sharti ham shunga o'xshash yoziladi:

$$P_p = n_p + N_a^- . \quad (1.19)$$

Indeksdagi  $p$  yarimo'tkazgichning o'tkazuvchanlik turini ko'rsatadi.

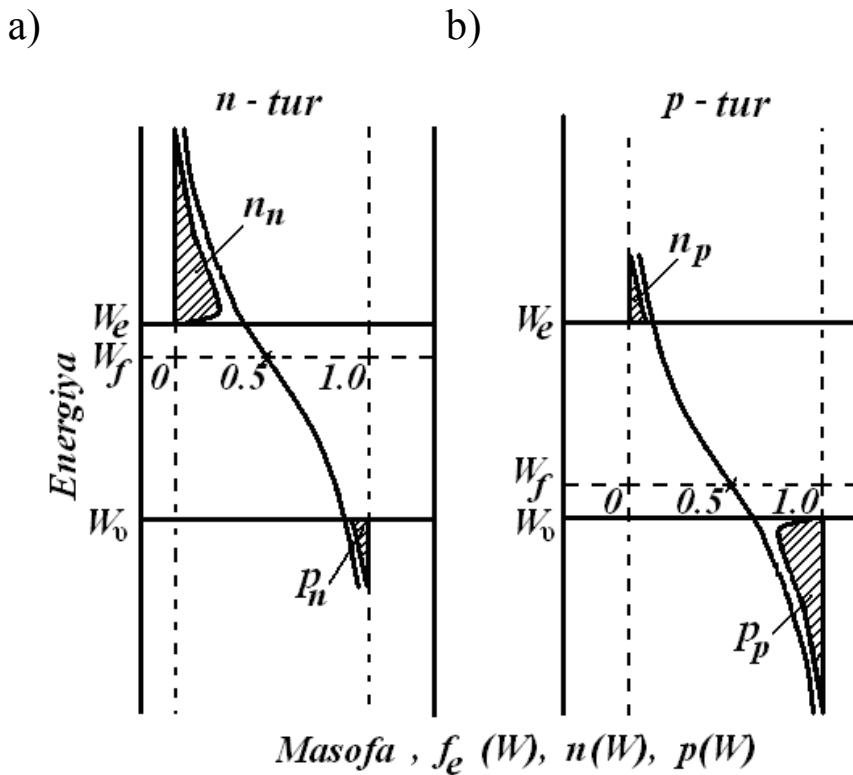
Ilgaridek fikr yuritib

$$P_p \approx N_a , \quad (1.20)$$

$$n_p = \frac{n_i^2}{P_p} = \frac{n_i^2}{N_a} \quad (1.21)$$

ekanini topamiz.

$n$  – va  $p$  – yarimo'tkazgichlarning zonalar energetik diagrammalari, Fermi– Dirak taqsimoti funksiyasi va zonalarda zaryad tashuvchilar konsentratsiyasining o'zgarishi, mos ravishda 1.6 a va b-rasmlarda ko'rsatilgan.



1.6-rasm.  $n$  – (a) va  $p$  – turdagи (b) yarimo'tkazgichlar energetik zonalar diagrammalari, Fermi - Dirak taqsimot funsiyasi va zonalardagi zaryad tashuvchilar konsentratsiyalari.

1.1b-rasmda turli konsentartsiyali ( $N_2 > N_1$ ) yarimo'tkazgichlar uchun ( $\sigma/\sigma_0$ ) ning ( $1/T$ ) temperatura o'zgarishlarining ikkita egri chizig'i

keltirilgan. Rasmda 1 deb belgilangan shtrix chiziq 1.1a-rasmdan olin-gan  $\sigma_i(1/T)$  funksiyaning bir qismini solishtirish uchun berilgan. Kiritmali yarimo‘tkazgich xususiy yarimo‘tkazgichga aylanadigan kritik nuqtalar  $a$  bilan, kirtmalarning ionlashish temperaturasiga mos keluvchi nuqtalar esa  $b$  bilan belgilangan. Kirtmalar konsentratsiyasi juda yuqori bo‘lgan holda, ya’ni aynigan yarimo‘tkazgichlar uchun  $\sigma(T)$  bog‘lanish 2 deb belgilangan shtrix chiziq bilan ko‘rsatilgan.

Masalan, kremniyda donor kirtmalar konsentratsiyasi  $N_d=10^{16} \text{ sm}^{-3}$ ,  $n_i=0,79 \cdot 10^{10} \text{ sm}^{-3}$ . (1.17) ifodaga muvofiq elektronlar (asosiy zaryad tashuvchilar) konsentratsiyasi  $n_n \approx N_d = 10^{16} \text{ sm}^{-3}$ , (1.18) ifodaga muvofiq kovaklar (noasosiy zaryad tashuvchilar) konsentratsiyasi  $p_n = 6,2 \cdot 10^3 \text{ sm}^{-3}$  ni tashkil etadi.

Shunday qilib, zaryad tashuvchilar konsentratsiyasini aniqlashda Fermi sathi energiyasini bilish shart emas. Lekin boshqa masalalarni hal qilishda zonalar energetik diagrammasida Fermi sathi energiyasini bilish zarur. Bunda muvozanat holatdagi qattiq jismning barcha qismlari uchun Fermi sathi o‘zgarmas deb olinadi.

## 1.5. Nomuvozanat zaryad tashuvchilar

Muvozanat holatda yarimo‘tkazgichda elektron va kovaklar soni vaqt o‘tishi bilan o‘zgarmaydi, ya’ni zaryad tashuvchilarning generatsiyalanish tezligi rekombinatsiyalanish tezligiga teng bo‘ladi. Elektron – kovak juftliklarning generatsiyalanish tezligi  $g$  kristall temperaturasi va taqiqlangan zona kengligi bilan aniqlanadi. Rekombinatsiya tezligi  $r$  elektron bilan kovakning uchrashish ehtimolligiga, ya’ni konsentratsiyasiga proporsional bo‘ladi:

$$r = \epsilon np ,$$

bu yerda,  $r$  – rekombinatsiya koeffitsiyenti deb ataladi. Bundan har bir elektron 1 sekund davomida  $r/n = \epsilon p$  marta rekombinatsiyalanishi ma’lum bo‘ladi. Demak, elektronning o‘rtacha yashash vaqtiga  $\tau = 1/\epsilon p$  ni tashkil etadi.

Xususiy yarimo‘tkazgichda elektronlar va kovaklar konsentratsiyalari bir-biriga teng, shuning uchun ularning yashash vaqtleri  $\tau_i = 1/\epsilon p_i = 1/\epsilon n_i$  ham teng. Kiritmali yarimo‘tkazgichlarda noasosiy zaryad tashuvchilarning yashash vaqtiga keskin kamayadi. Masalan,  $p$  – yarimo‘tkazgichda elektronlarning yashash vaqtiga

$$\tau_n = \frac{1}{\epsilon p_p} = \frac{n_p}{\epsilon p_p n_p} = \frac{n_p}{\epsilon n_i^2} = \frac{n_p}{n_i} \tau_i. \quad (1.22)$$

$n_p << n_i$  bo‘lgani uchun  $\tau_n << \tau_i$ .

Xususiy yarimo‘tkazgichda zaryad tashuvchining yashash vaqtin kristallning xususiyatlari va kristall panjarada nuqsonlar hamda rekombinatsiya markazlarini hosil qiluvchi kiritmalar mavjudligi bilan belgilanadi. Shuning uchun zaryad tashuvchilarining o‘rtacha yashash vaqtini qiymati keng oraliqda o‘zgaradi (germaniyda  $100 \div 1000$  mks, kremniyda  $50 \div 500$  mks).

Tashqi energetik ta’sirlar natijasida yarimo‘tkazgichdagi EZTlar konsentratsiyasi muvozanat holdagi konsentratsiyaga nisbatan ortib ketishi mumkin. Ta’sirlar to‘xtatilgandan so‘ng nomuvozanat zaryad tashuvchilar rekombinatsiyalanadilar va konsentratsiya ilgarigi muvozanat holatiga qaytadi.

Nomuvozanat zaryad tashuvchilar paydo bo‘lishi quyidagi sabablarga bog‘liq:

- **yarimo‘tkazgichning yoritilishi.** Yorug‘lik kvantlari elektronlarni valent zonadan o‘tkazuvchanlik zonaga o‘tkazishi mumkin. Bunda yarimo‘tkazgichda yangi foto elektron – kovak juftliklari hosil bo‘ladi;

- **zarbdan ionlanish.** Elektron yoki kovak kuchli elektr maydon ta’sirida tezlashib katta energiyaga ega bo‘ladi va neytral atom bilan to‘qnashib uni ionlashtiradi, yangi elektron – kovak juftliklarni hosil qiladi;

- **injeksiya.** Masalan, elektr toki o‘tganda  $n$  – yarimo‘tkazgichga  $p$  – yarimo‘tkazgichdan nomuvozanat zaryad tashuvchilar kirib kelib, noasosiy zaryad tashuvchilar konsentratsiyasini oshiradi.

Nomuvozanat zaryad tashuvchilar rekombinatsiya tezligini aniqlashga harakat qilamiz.

Termodinamik muvozanat holatda ( $T=\text{const}$ ) birlik hajmdagi generatsiya tezligi  $p_n / \tau_p$  rekombinatsiya tezligiga teng bo‘ladi, bu yerda,  $\tau_p$  –  $n$  yarimo‘tkazgichda kovaklarning yashash vaqtini. Muvozanat buzilganda rekombinatsiya tezligi  $p / \tau_p$  ( $p > p_n$ ) ga teng bo‘ladi. Natijsada  $n$  – yarimo‘tkazgichning birlik hajmida, vaqt birligida  $p_n / \tau_p$  kovaklar generatsiyalanib  $p / \tau_p$  kovaklar rekombinatsiyaga uchraydi. Kovaklar konsentratsiyasining o‘zgarish tezligi

$$\frac{\partial p}{\partial t} = -\frac{p - p_n}{\tau_p} \quad (1.23)$$

bo‘ladi. Bu yerda minus ishora nomuvozanat konsentratsiya vaqt o‘tishi bilan kamayishini ko‘rsatadi.  $p$  – yarimo‘tkazgichdagi elektronlar uchun ham shunday ifodani yozish mumkin.

$(p - p_n)$  nomuvozanat kovaklar konsentratsiyasi deyiladi. (1.23)ning yechimi quyidagicha bo‘ladi:

$$(p - p_n) = (p_0 - p_n) \exp(-t/\tau_p), \quad (1.24)$$

bu yerda,  $p_0$  – boshlang‘ich vaqtdagi ( $t=0$  bo‘lgandagi) konsentratsiya.

Injeksiya natijasida noasosiy zaryad tashuvchilarning nomuvozanat konsentratsiyasi eksponensial qonunga muvofiq kamayadi. Nomuvozanat zaryad tashuvchilarning yashash vaqtiga  $t=\tau_p$  davomida konsentratsiya  $e=2,7$  marta kamayadi.

## 1.6. Yarimo‘tkazgichdagi toklar

**Dreyf toki.** Tashqi elektr maydon bo‘limganda o‘tkazuvchanlik elektronlari va kovaklari yarimo‘tkazgich hajmida o‘rtacha issiqlik tezligi  $\bar{v}_T = (3kT/m)^{1/2}$  ( $T=300$  K bo‘lganda  $\bar{v}_T \approx 10^5$  m/s) bilan harakat qiladilar.

Elektron va kovaklar harakat davomida fononlar bilan yoki kristall panjaraning turli nuqsonlari: tugunlar orasida joylashgan atomlar, bo‘sh tugunlar, kiritmalar atomlari va boshqalar bilan to‘qnashadilar. Issiqlik ta’sirida kristall atomlarining tebranuvchan harakati natijasida ularning zichlashuvi yoki siyraklashuvi **fonon** deb ataladi.

Elektron va kovaklar to‘qnashganda sochiladi, ya’ni o‘z harakat yo‘nalishini va tezligini o‘zgartiradi. To‘qnashish jarayonida elektron va kovaklar kristall panjaraga berayotgan energiya uni qizdiradi. Muvozanat holatda zaryad tashuvchilarning ixtiyoriy yo‘nalishdagi tezligi  $\bar{v}_T=0$ .

Elektronlarning yarimo‘tkazgich hajmidagi harakatini ***o‘rtacha erkin yugurish uzunligi***  $\bar{\lambda}$  orqali ifodalash qulay. O‘rtacha erkin yugurush uzunligi deb, elektronning ikkita ketma-ket to‘qnashishlari orasida bosib o‘tgan masofaning o‘rtacha uzunligiga aytildi. Agar elektron har to‘qnashganda o‘z tezligini (energiyasini) to‘liq yo‘qotsa, unda

$$\bar{\lambda} = \bar{\vartheta} \bar{\tau}_n , \quad (1.25)$$

bu yerda,  $\bar{\tau}_n$  – elektronning ketma-ket to‘qnashuvlar orasidagi o‘rtacha erkin yugurush vaqt.

Xaotik harakatlanayotgan elektronlarga maydon ta’sir etganda ularning maydon yo‘nalishi bilan aniqlanadigan harakati boshlanadi. Natijada, elektronlarning yo‘nalgan harakati paydo bo‘lib, dreyf toki deb ataluvchi tok hosil bo‘ladi.

Nyuton qonuniga muvofiq o‘rtacha erkin yugurish vaqt  $\bar{\tau}_n$  davomida elektronlarning dreyf tezligi

$$v_{nDR} = -\frac{1}{2} \frac{q}{m_n} \bar{\tau}_n E = \mu_n E \quad (1.26)$$

bo‘ladi. Bu yerda,  $q$  – elektron zaryadi;  $m_n$  – elektronning effektiv massasi;  $\mu_n = -\frac{1}{2} \frac{q}{m_n} \bar{\tau}_n$  – elektronlar harakatchanligi.

Yuqoridagidek fikrlab, kovaklarning dreyf tezligi va harakatchanligi uchun quyidagi ifodalarni yozish mumkin:

$$v_{rDR} = -\frac{1}{2} \frac{q}{m_p} \bar{\tau}_p E = \mu_p E , \quad (1.27)$$

bu yerda,  $\mu_p = -\frac{1}{2} \frac{q}{m_p} \bar{\tau}_p$  – kovaklar harakatchanligi.

Germaniy, kremniy va arsenid galliyalar uchun kiritmalar konsentratsiyasi  $N \approx 10^{16}$  sm<sup>-3</sup> bo‘lganda elektronlar va kovaklarning harakatchanligi hamda effektiv massalarining xona temperaturasidagi qiymatlari 1.2-jadvalda keltirilgan. Bunda elektronning asl massasi ( $m_0 = 9,11 \cdot 10^{-28}$  g.) birlik effektiv massa sifatida qabul qilingan.

Elektronlar va kovaklar effektiv masalalarining qiymatlari har-xilligi hisobiga, ularning harakatchanliklari ham turlicha ( $\mu_n > \mu_r$ ) bo‘ladi. Zaryad tashuvchilar dreyf tezligi ularning harakatchanligiga proporsional bog‘langanligi (1.25) va (1.27) ifodalardan ko‘rinib turibdi. Shuning uchun  $n$  – arsenid galliy asosida yaratilgan yarimo‘tkazgich asboblarning tezkorligi,  $n$  – kremniyda yaratilgan asboblар tezkorligiga nisbatan, taxminan 6 marta yuqori.

## 1.2 - jadval

Turli yarimo‘tkazgichlar uchun, kiritmalar konsentratsiyasi taxminan  $10^{16} \text{ sm}^{-3}$  bo‘lganda, elektronlar va kovaklarning xona temperaturasidagi harakatchanligi va effektiv massalari qiymatlari

Yarimo‘tkazgich turi	Elektronlarning effektiv massasi, $m_n/m_0$	Kovaklarning effektiv massasi, $m_p/m_0$	Harakatchanligi, $\text{sm}^2 \cdot \text{V}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$	
			$\mu_n$	$\mu_r$
Germaniy	0,22	0,39	3900	1900
Kremniy	0,33	0,55	1500	450
Arsenid galliy	0,07	0,5	8500	400

(1.27) va (1.28) ifodalar yarimo‘tkazgichga ta’sir etayotgan elektr maydon kuchlanganligi biror  $E_{KR}$  qiymatdan ortmagan holda  $E < E_{KR}$ , ya’ni zaryad tashuvchilar harakatchanligi elektr maydon kuchlanganligiga bog‘liq bo‘lmasdan doimiy qiymatlarga ega hollarda o‘rinli. Yarimo‘tkazgichga ta’sir etayotgan elektr maydon qiymati kritik maydon qiymatidan kichik ( $E \leq E_{KR}$ ) bo‘lsa, u holda zaryad tashuvchilar  $\bar{\vartheta}_{DR} = \mu E$  dreyf tezlikka erishadilar. Bu tezlik erkin yugurish uzunligi davomidagi issiqlik tezligi  $\bar{\vartheta}_T = (3kT/m)^{1/2}$  ga teng. Bunda elektr maydonda harakatlanayotgan zaryad tashuvchilarning vaqt birligi ichidagi to‘qnashuvlari soni ortib ketishi hisobiga dreyf tezlik to‘yinishga erishadi.

Tashqi elektr maydonning kritik qiymati  $\bar{\vartheta}_T \approx \bar{\vartheta}_{DR}$  shartdan foydalanib topiladi:

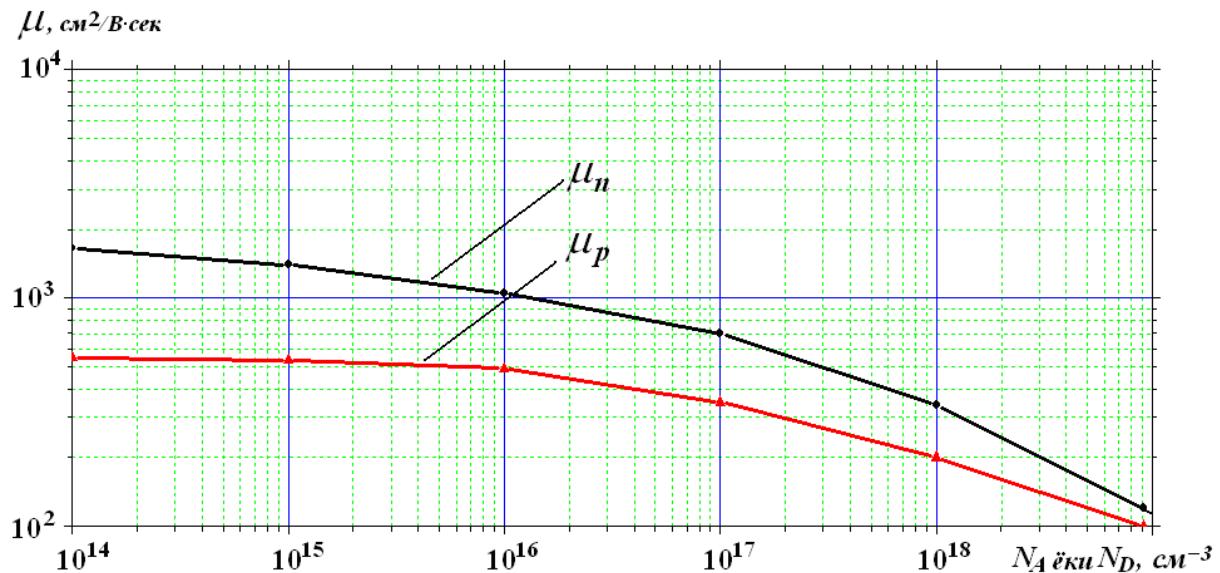
$$E_{KR} = (3kT/\mu^2 m)^{1/2}. \quad (1.28)$$

Bundan,  $n$  – turli germaniy uchun elektr maydonning kritik qiymati  $E_{KR}=4 \cdot 10^5 \text{ V/sm}$  ni tashkil etishini topish mumkin.

Agar  $E > E_{KR}$  bo‘lsa, elektr maydon kuchlanganligi ortishi bilan zaryad tashuvchilar harakatchanligi kamayadi va quyidagi empirik ifoda bilan aniqlanadi:

$$\mu = \mu_0 (E_{KR}/E)^{1/2}, \quad (1.29)$$

bu yerda,  $\mu_0$  – elektr maydonning kritik qiymatiga mos keluvchi harakatchanlik qiymati, ya’ni uning nominal qiymati.



1.7-rasm. Xona temperaturasida ( $T=300$  K) kremniyda kiritmalar konsentratsiyasi  $N$  o‘zgarishi bilan elektronlar  $\mu_n$  va kovaklar  $\mu_p$  harkatchanliklarining amalda o‘zgarishlari.

Xona temperurasida ( $T=300$  K) kremniyda kiritmalar konsentratsiyasi  $N$  o‘zgarishi bilan elektronlar va kovaklar harakatchanliklari ( $\mu_n$ ,  $\mu_p$ )ning amalda o‘zgarishlari 1.7-rasmda keltirilgan.

(1.2)ni e’tiborga olgan holda, elektronlar va kovaklar dreyf toklari zichliklari yig‘indisi quyidagicha bo‘ladi

$$j_{DR} = q(n\mu_n + p\mu_p)E. \quad (1.30)$$

Bir jinsli yarimo‘tkazgich orqali dreyf toki o‘tganda, uning ixtiyoriy kichik hajmida zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi o‘zgarmas qoladi.

**Diffuziya toki.** Yarimo‘tkazgichda elektr tok elektr maydon ta’siridan tashqari, harakatchan zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi gradienti hisobiga ham hosil bo‘lishi mumkin. Zaryad tashuvchilarning yarimo‘tkazgich hajmida notekis taqsimlanishi natijasida yo‘nalgan harakat qilishi **diffuziya harakati** deyiladi.

Diffuziyaning nazariy asosi bo‘lib Fik qonuni xizmat qiladi. Unga muvofiq erkin zaryad tashuvchilar oqimi zichligi  $P$  ( $\text{sm}^{-2}\cdot\text{s}^{-1}$ ) teskari ishora bilan olingan konsentratsiya gradientiga proporsional, chunki diffuziya oqimi zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi kam tomonga yo‘nalgan bo‘ladi. Bir o‘lchamli holatda elektronlar oqimi

$P = -D_n (dn/dx)$ , kovaklar uchun  $P = -D_p (dp/dx)$ , bunda  $D_n$ ,  $D_p$  – mos ravishda elektronlar va kovaklar uchun diffuziya koeffitsiyenti ( $\text{sm}^2/\text{s}$ ). Erkin zaryad tashuvchilar oqimi zichligini elektron zaryadiga (manfiy) yoki kovaklar zaryadiga (musbat) ko‘paytirib elektronlar va kovaklar diffuziya toklari zichligini topamiz:

$$\vec{J}_{nDIF} = qD_n \left( \frac{dn}{dx} \right);$$

$$\vec{J}_{pDIF} = qD_p \left( \frac{dp}{dx} \right). \quad (1.31)$$

Elektronlar diffuziya koeffitsiyenti germaniyda  $D_n = 100$ , kremniyda  $D_n = 36$  va arsenid galliyda  $D_n = 290$  [ $\text{sm}^2/\text{s}$ ]. Kovaklar diffuziya koeffitsiyenti esa germaniyda  $D_p = 45$ , kremniyda  $D_p = 13$  va arsenid galliyda  $D_p = 12$ .

Zaryad tashuvchilarning dreyf va diffuziya harakatlari parametrlari o‘zaro **Eynshteyn munosabati** orqali bog‘langan

$$D_n = \left( \frac{kT}{q} \right) \cdot \mu_n = \varphi_T \mu_n; \quad (1.32)$$

$$D_p = \left( \frac{kT}{q} \right) \cdot \mu_p = \varphi_T \mu_p.$$

Bu yerda,  $\varphi_T = kT/q$  proporsionallik koeffitsiyenti bo‘lib potensial (volt) o‘lchamiga ega va issiqlik potensiali deb ataladi. Xona temperurasida ( $T=300$  K)  $\varphi_T = 0,026$  V = 26mV.

**Uzluksizlik tenglamasi.** Yarimo‘tkazgichlarda nomuvozanat zaryad tashuvchilar konsentratsiyalarining o‘zgarishlari **uzluksizlik tenglamasi** bilan belgilanadi.

Umuman olganda, yarimo‘tkazgich hajmida zaryad tashuvchilar harakati ikki jarayon: **diffuziya** va **dreyf** bilan belgilanadi. Diffuziya zaryad tashuvchilar gradienti ta’sirida, dreyf esa elektr maydon ta’sirida sodir bo‘ladi. Zaryad tashuvchilar hosil qilgan to‘liq tok zichligi to‘rt tashkil etuvchi bilan aniqlanadi:

$$j = j_{nDIF} + j_{nDR} + j_{pDIF} + j_{pDR},$$

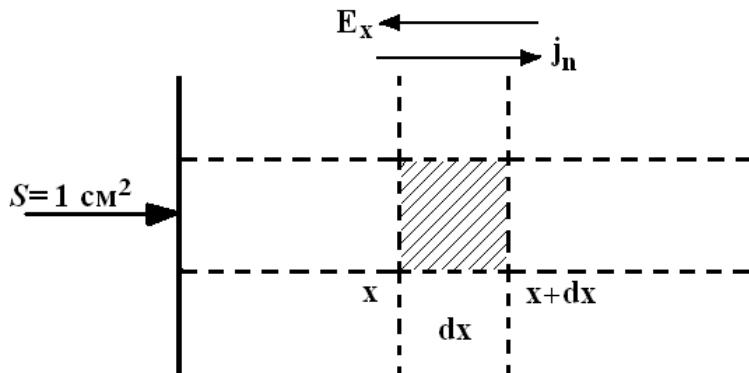
bu yerda,  $j_{nDIF}$  va  $j_{pDIF}$  – tokning diffuziya;  $j_{nDR}$  va  $j_{pDR}$  – dreyf tashkil etuvchilaridir.

$n$  – turdagи yarimo‘tkazgichda  $x$  o‘qi yo‘nalishida kovaklarning  $dp/dx > 0$  gradienti mavjud va yarimo‘tkazgichga  $E_x$  kuchlanganlikka ega bo‘lgan maydon ta’sir etmoqda deb faraz qilaylik. Yarimo‘tkazgichda ko‘ndalang kesimi  $1 \text{ sm}^2$  ni tashkil etuvchi,  $x$  o‘qiga perpendikular joylashgan,  $dx$  qalinlikdagi qatlamni ajratamiz (1.8-rasm). Ushbu qatlam hajmi  $dV=dx \cdot 1 \text{ sm}^2$  ni tashkil etadi.  $t$  vaqt momentida qatlamdagi kovaklar konsentratsiyasini  $p(x, t)$  bilan,  $(t+dt)$  vaqtdagi konsentratsiyani esa  $p(x, t+dt)$  deb belgilaymiz.  $dt$  vaqt davomida qatlamdagi kovaklar sonining o‘zgarishi

$$[p(x, t+dt) - p(x, t)]dt = \frac{\partial p}{\partial t} dt dx$$

ni tashkil etadi. Bu o‘zgarish qatlamda sodir bo‘layotgan generatsiya, rekombinatsiya hamda diffuziya va dreyf jarayonlari bilan bog‘liq.

Generatsiya natijasida  $dt$  vaqt birligi ichida yarimo‘tkazgichning  $dV=dx \cdot 1 \text{ sm}^2$  birlik hajmida  $gdxdt$  kovaklar hosil bo‘ladi, bu yerda,  $g$  – generatsiya tezligi.



1.8-rasm. Konsentratsiyalar balansi tenglamasini chiqarishga oid.

(1.23)ga muvofiq vaqt birligi ichida yarimo‘tkazgichning birlik hajmida  $-\frac{p - p_n}{\tau_p}$  erkin kovaklar yo‘qoladi.  $dt$  vaqt davomida  $dx$  hajmda yo‘qolgan kovaklar  $-\frac{p - p_n}{\tau_p} dx dt$  ni tashkil etadi.

Natijada konsentratsiya gradienti va tashqi elektr maydon mavjudligi sababli  $dx$  qatlamga kiruvchi tok zichligi  $j_P(x)$ , qatlamdan chiqayotgan tok zichligi  $j_P(x+dx)$  ga teng bo‘ladi. Ushbu toklar farqi hisobiga  $dt$  vaqt davomida kovaklar sonining o‘zgarishi quyidagi munosabat bilan aniqlanadi:

$$[j_p(x) - j_p(x+dx)]dt = -\frac{\partial j_p}{\partial x} dx dt.$$

Agar barcha jarayonlar bir-biriga bog‘liq bo‘lmasan holda kechadi deb hisoblansa,  $dt$  vaqt davomida qatlamda kovaklar sonining o‘zgarishi

$$\frac{\partial p}{\partial t} dt dx = \left( -\frac{\partial j_p}{\partial x} + g - \frac{p - p_n}{\tau_p} \right) dt dx$$

bo‘ladi.

Tenglamaning ikkala tomonini  $dt dx$  ga qisqartirib, nomuvozanat kovaklar rekombinatsiya tezligini topamiz:

$$\frac{\partial p}{\partial t} = -\frac{\partial j_p}{\partial x} + g - \frac{p - p_n}{\tau_p}. \quad (1.33)$$

Shunga o‘xshash tenglamani  $p$  – yarimo‘tkazgichdagi elektronlar uchun ham yozish mumkin.

(1.34) tenglama ***uzluksizlik tenglamasi*** deb ataladi. Uzluksizlik tenglamasi yarimo‘tkazgichda kechadigan jarayonlar kinetikasining asosiy tenglamasi hisoblanadi va ixtiyoriy vaqtida, muvozanatni buzuvchi ixtiyoriy tashqi ta’sir ostida, yarimo‘tkazgichning ixtiyoriy nuqtasidagi zaryad tashuvchilar konsentratsiyasini topish imkonini beradi. Zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi aniqlangandan so‘ng, boshqa kattaliklarning, masalan, bir jinsli yoki bir jinsli bo‘lmasan ixtiyoriy tuzilmadan oqadigan tok kuchini, vaqt bo‘yicha yoki fazoviy o‘zgarishlarini aniqlash mumkin.

## Nazorat savollari

1. Yarimo‘tkazgichlarning o‘ziga xos xususiyatlarini aytib bering.
2. Yarimo‘tkazgich energetik zonalar diagrammasini tushuntiring.
3. Erkin zaryad tashuvchi (EZT) deb nimaga aytildi?
4. O‘tkazuvchanlik elektroni va kovakka ta’rif bering. Ular qanday hosil bo‘ladi?
5. Xususiy o‘tkazuvchanlik deganda nima tushuniladi? Xususiy yarimo‘tkazgichda EZTlar konsentratsiyasi.
6. Yarimo‘tkazgich xususiyatlariga qanday kiritmalar ta’sir etadi?
7. Akseptor va donor kiritmalarni tushuntiring.

8. Elektron va kovakli o'tkazuchanlikka ega yarimo 'tkazgichlarga ta'rif bering.
9. Qanday zaryad tashuvchilar asosiy va noasosiy zaryad tashuvchilar deb ataladi? Ularning muvozanat konsentratsiyalari o'zaro qanday bog'langan?
10. Yarimo 'tkazgichlarda EZTlar konsentratsiyasi temperatura o'zgarishi bilan nima uchun va qanday o'zgaradi?
11. Elektr neytrallik shartini yozing.
12. Zaryad tashuvchilar dreyf toki uchun shartni yozing.
13. Xususiy va kiritmali yarimo 'tkazgichlar temperaturaga qanday bog'langan?
14. Tokning dreyf tashkil etuvchilari ifodasini yozing.
15. Oqimning uzluksizlik tenglamasi deganda nimani tushunasiz?

---

## II BOB

### YARIMO‘TKAZGICHLARDA KONTAKT HODISALAR

Qattiq jism o‘tkazuvchanlik turi bilan farqlanuvchi yoki o‘tkazuvchanlik turi bil xil bo‘lib, solishtirma qarshiligi bilan farqlanuvchi sohalari orasidagi kontakt natijasida hosil bo‘ladigan o‘tkinchi qatlam **elektr o‘tish** deb ataladi. Yarimo‘tkazgich asboblarda **elektron – kovak o‘tish** yoki **p - n o‘tish** deb ataluvchi elektr o‘tishdan keng foydalaniadi.

Taqiqlangan zonalari kengligi teng, ya’ni kimyoviy jihatdan bir xil yarimo‘tkazgich materiallar (masalan, Si yoki GaAs) asosidagi elektr o‘tishlar **gomoo‘tish**, taqiqlangan zonalari qiymati bir-biridan farqlanuvchi yarimo‘tkazgichlar asosidagi o‘tishlar esa **geteroo‘tish** deb ataladi.

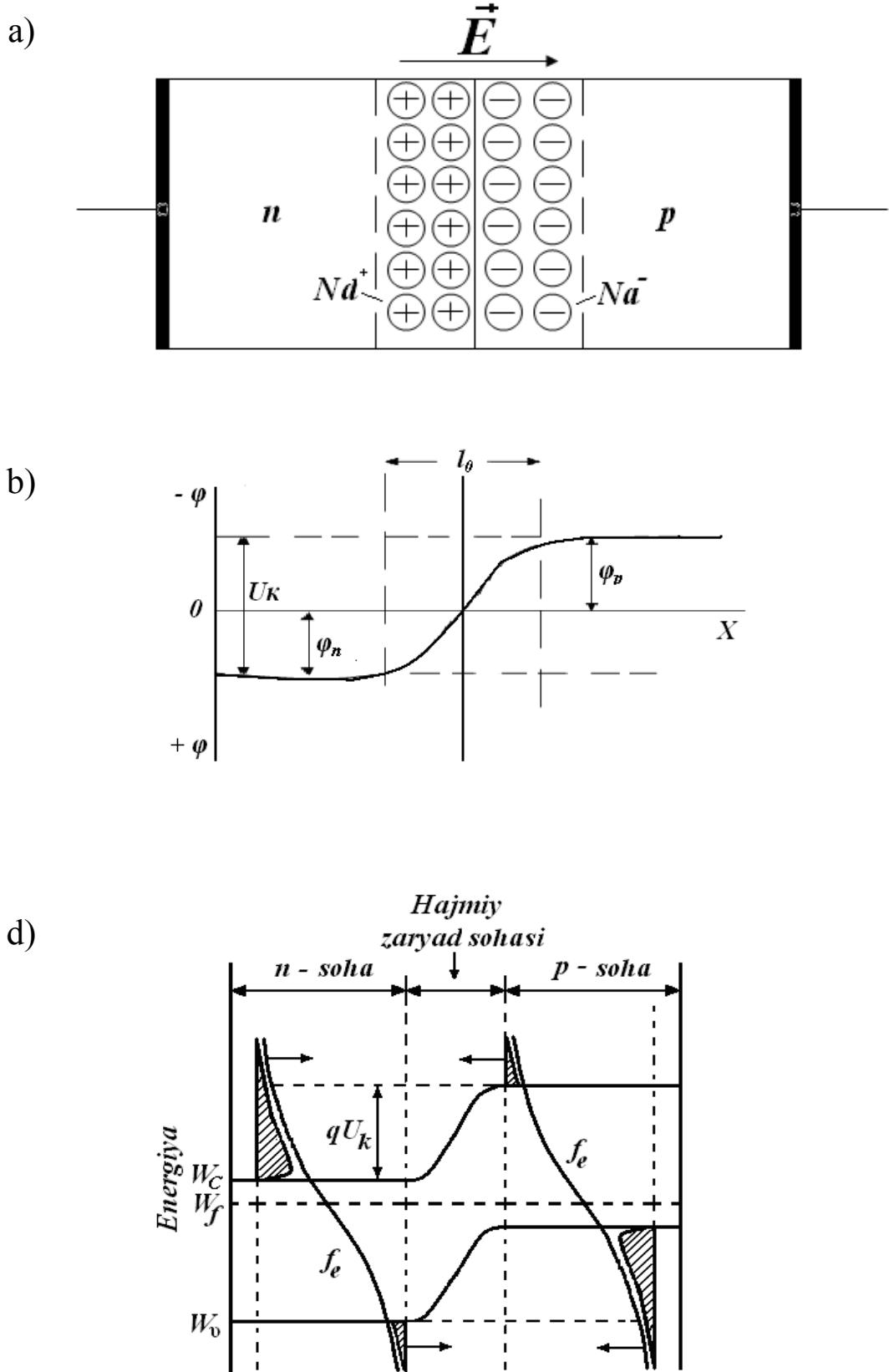
Metallarda taqiqlangan zona bo‘lmagani sababli geteroo‘tishlarning xususiy holiga mos, **metall – yarimo‘tkazgich** deb ataluvchi elektr **o‘tishlar** ham elektronikada keng qo‘llaniladi.

Ko‘p yarimo‘tkazgich asboblar va integral mikrosxemalarning ishlash prinsipi elektr o‘tishlarning xususiyatlariiga asoslanadi.

#### 2.1. Muvozanat holatda **p-n o‘tish**

Yarimo‘tkazgich asboblarning aksariyati **bir jinsli bo‘lmagan** yarimo‘tkazgichlar asosida yaratiladi. Xususiy holda, bir jinsli bo‘lmagan yarimo‘tkazgich monokristallning ma’lum sohasi *p* – turli, boshqa sohasi *n* – turli o‘tkazuvchanlikni namoyon etadi. Yarimo‘tkazgichning *p* – va *n* – sohalari chegarasidan ikki tomonda hajmiy zaryad sohasida **elektron – kovak o‘tish** yoki **p-n o‘tish** hosil bo‘ladi. Uning ishlash mexanizmini oydinlashtirish uchun *n* – sohadagi elektronlar va *p* – sohadagi kovaklar soni bir-biriga teng va har bir sohada oz miqdorda noasosiy zaryad tashuvchilar mavjud deb hisoblaymiz. Xona temperaturasida *p* – turli yarimo‘tkazgichda akseptor kirishmalar manfiy ionlari konsentratsiyasi  $N_a^-$ , kovaklar konsentratsiyasi  $p_p$  ga, *n* – turli yarimo‘tkazgichda esa donor kiritmalar musbat ionlari konsentratsiyasi  $N_d^+$ , elektronlar konsentratsiyasi  $n_n$  ga teng. *p* – va *n* – sohalar chegarasida kovaklar va elektronlar konsentratsiyasi gradienti mavjud

bo‘lganligi sababli elektronlarning  $p$  – sohaga, kovaklarning  $n$  – sohaga diffuziyasi boshlanadi.



2.1-rasm. Termodinamik muvozanat holatidagi  $p$ - $n$  o‘tish.

Diffuziya natijasida chegara yaqinidagi  $n$  – sohada elektronlar konsentratsiyasi qo‘zg‘almas musbat donor ionlari konsentratsiyasidan kamayadi va bu qatlam musbat zaryadlana boshlaydi. Bir vaqtning o‘zida chegaradosh  $p$  – sohada kovaklar konsentratsiyasi ham qo‘zg‘almas manfiy akseptor ionlari konsentratsiyasidan kamayadi va bu qatlam manfiy zaryad ola boshlaydi (2.1a-rasm). Natijada, chegaradan ikki tomonda qo‘sh elektr qatlam hosil bo‘ladi. Rasmida musbat va manfiy ishoralar bilan belgilangan doirachalar mos ravishda donor va akseptor kiritmalar ionlarini tasvirlaydi. Hosil bo‘lgan qo‘sh elektr qatlami  $p-n$  o‘tish deb ataladi. Ushbu qatlamda harakatchan zaryad tashuvchilar bo‘lmaydi. Shuning uchun uning solishtirma qarshiligi  $p$  – va  $n$  – sohalarnikiga nisbatan juda yuqori bo‘ladi. Adabiyotlarda bu qatlam **kambag‘allashgan** yoki ***i* – soha** deb ataladi.

$p$  – va  $n$  – sohalar chegarasidan ikki tomonda joylashgan hajmiy zaryad musbat va manfiy ishoraga ega bo‘lgani sababli  $p-n$  o‘tish sohasida kuchlanganligi  $\vec{E}$  bo‘lgan ichki elektr maydon hosil qiladi. Ushbu maydon qo‘sh elektr zaryad sohasiga kirgan asosiy zaryad tashuvchilar uchun tormozlovchi ta’sir qilib, ularning  $p-n$  o‘tish orqali qo‘shni sohaga o‘tishiga qarshilik ko‘rsatadi. Potensialning  $p-n$  o‘tish yuzasiga perpendikular bo‘lgan  $X$  yo‘nalishda o‘zgarishi 2.1b-rasmida ko‘rsatilgan. Bu yerda  $p$  – va  $n$  – sohalar chegarasidagi potensial nol potensialga teng deb qabul qilingan.

$p-n$  o‘tishning zonalar energetik diagrammasi Fermi – Dirak funksiyasi hamda zaryad tashuvchilarning zonalar bo‘yicha taqsimlanishi bilan birgalikda 2.1d-rasmida ko‘rsatilgan.

$p-n$  o‘tishda voltlarda ifodalangan ***kontakt potensiallar farqi***  $U_K=\varphi_n-\varphi_p$  ga teng bo‘lgan potensial to‘siq yoki kontakt potensiallar farqi hosil bo‘lishi 2.1b-rasmdan ko‘rinib turibdi.  $U_K$  qiymati yarimo‘tkazgich taqiqlangan zona kengligi va kiritmalar konsentratsiyasiga bog‘liq bo‘lib, quyidagi ifoda bilan hisoblanadi:

$$U_K = \frac{kT}{q} \ln \frac{n_n}{n_p} = \frac{kT}{q} \ln \frac{p_p}{p_n}. \quad (2.1)$$

Odatda, germaniyli  $p-n$  o‘tishlar uchun kontakt potensiallar farqi  $U_K \approx 0,35V$  ni, kremniylilar uchun esa - 0,7V ni tashkil etadi.

$p-n$  o‘tishni hosil qiluvchi  $N_d$  va  $N_a$  kiritmalar konsentratsiyasi texnologik chegarada zinasimon o‘zgarsa ***keskin p-n o‘tish*** yuzaga keladi. Uning kengligi  $l_0$  nafaqat kiritmalar konsentratsiyasiga, balki

o‘tishdagi konsentratsiyaning o‘zgarish qonuniyatiga bog‘liq bo‘lib, quyidagi ifoda bo‘yicha topiladi:

$$l_0 = \sqrt{\frac{2\varepsilon_0\varepsilon}{q} U_K \left( \frac{1}{N_a} + \frac{1}{N_d} \right)} \quad (2.2)$$

va mikrometrning o‘nlarcha ulushidan bir necha mikrometrgacha bo‘lgan qiymatlarni tashkil etadi. Demak, tor  $p-n$  o‘tish hosil qilish uchun yarimo‘tkazgichga yuqori konsentratsiyali kiritmalar kiritish, keng  $p-n$  o‘tish hosil qilish uchun esa kiritmalar konsentratsiyasi kichik bo‘lishi kerak.

Bu yerda,  $q$  – elektron zaryadi;  $\varepsilon_0$  – elektr doimiysi;  $\varepsilon$  – yarimo‘tkazgichning nisbiy elektr doimiysi.

## 2.2. Nomuvuzanat holatda $p-n$ o‘tish

**$p - n$  o‘tish toklari.** Elektron va kovakning o‘rtacha issiqlik energiyasi yarimo‘tkazgich temperaturasi bilan belgilanadi va  $kT$  ga teng,  $k$  – Boltzman doimiysi,  $T$  – absolut temperatura. Yarimo‘tkazgichdagi har bir zarra energiyasi o‘rtacha energiyadan farq qiladi. Aynimagan  $n$  – yarimo‘tkazgichda energiyasi  $W_i$  dan kichik bo‘lmagan elektronlar konsentratsiyasi Boltzman taqsimatiga binoan quyidagi ifoda bilan aniqlanadi:

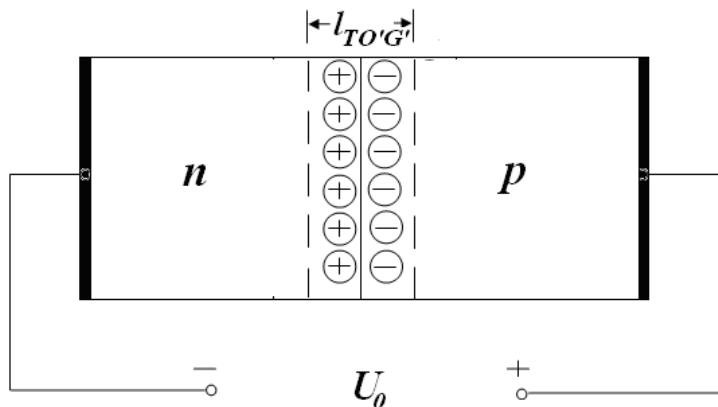
$$n = n_n \cdot \exp\left(-\frac{W_i}{kT}\right). \quad (2.3)$$

Undan yuqori energiyali zarrachalar soni eksponensial ravishda keskin kamayishi ko‘rinib turibdi. Bu yerda,  $n_n$  – asosiy zaryad tashuvchilarning konsentratsiyasi. Shunga o‘xshash ifoda kovaklarni energiyalar bo‘yicha taqsimlanishini belgilaydi.

$p$  – va  $n$  – yarimo‘tkazgichlar kontaktga keltirilganda energiyasi yuqori bo‘lgan zaryad tashuvchilar ( $W_i \geq U_K / q$ )  $p-n$  o‘tish orqali qo‘shti sohalarga diffuziyalanish hisobiga  $p-n$  o‘tishning elektr maydoniga teskari yo‘nalishda siljiydilar. Natijada **diffuziya toki**  $I_{DIF}$  hosil bo‘ladi. Asosiy zaryad tashuchilarning  $p-n$  o‘tish orqali diffuziyalanishi bilan bir vaqtida noasosiy zaryad tashuvchilarning  $p-n$  o‘tish maydoni yo‘nalishida siljishi boshlanadi. Bu maydon noasosiy zaryad tashuvchilarga tezlatuvchi ta’sir ko‘rsatib, **dreyf tokini** hosil qiladi.  $p-n$  o‘tishga elektr

kuchlanish berilmaganda termodinamik muvozanat yuzaga keladi, ya’ni diffuziya va dreyf toklari absolut qiymatlari teng bo‘ladi. Diffuziya va dreyf toklari qarama-qarshi tomonlarga yo‘nalgan bo‘lgani sababli  $p$ - $n$  o‘tish orqali tok oqmaydi, ya’ni makroskopik zaryad tashish amalgalashmaydi (2.1d-rasm).

**$p$ - $n$  o‘tishning to‘g‘ri ulanishi.** Agar  $p$ - $n$  o‘tishga tashqi kuchlanish  $U_0$  berilsa, muvozanat buziladi va undan tok oqib o‘ta boshlaydi. Kuchlanish manbaining musbat qutbi  $p$  – sohaga, manfiy qutbi esa  $n$  – sohaga ulansa,  $p$ - $n$  o‘tish **to‘g‘ri ulangan** yoki **to‘g‘ri siljitelgan** deb ataladi (2.2-rasm).



2.2-rasm.  $p$ - $n$  o‘tishning to‘g‘ri ulanishi.

Bunda kuchlanish manbai hosil qilayotgan elektr maydon yo‘nalishi  $p$ - $n$  o‘tish ichki elektr maydoni yo‘nalishiga teskari bo‘lgani uchun natijaviy maydon kuchlanganligi kamayadi. Bu o‘z navbatida  $p$ - $n$  o‘tishdagi potensial to‘sinq balandligini  $qU_0$  ga kamayishiga olib keladi. Natijada  $p$ - $n$  o‘tish kengligi ham kichiklashadi.

Potensial to‘sinqning kamayishi natijasida asosiy zaryad tashuvchilarning  $p$ - $n$  orqali o‘tishi ortadi, diffuziya toki qiymati kattalashadi.  $p$  – va  $n$  – sohalarda nomuvozanat noasosiy zaryad tashuvchilar ( $p$  – sohada  $\Delta n$  elektronlar,  $n$  – sohada esa  $\Delta p$  kovaklar) hosil bo‘ladi. Yarimo‘tkazgich hajmiga noasosiy zaryad tashuvchilarni purkash (kiritish) hodisasi **injeksiya** deb ataladi.

$p$ - $n$  o‘tishga berilgan kuchlanish qiymati o‘zgarishi bilan diffuziya toki qiymati (2.3)ga muvofiq eksponensial qonun bo‘yicha o‘zgaradi:

$$I_{DIF} = I_0 e^{qU_0/kT}, \quad (2.4)$$

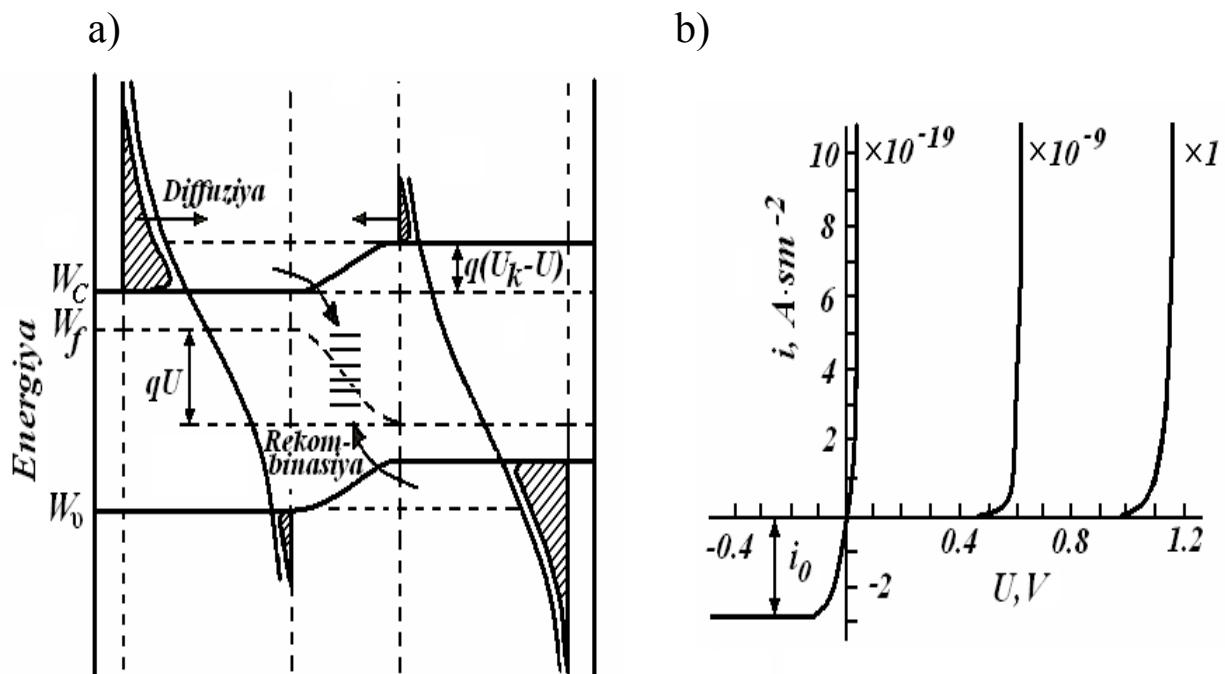
bu yerda,  $I_0$  – to‘yinish yoki  $p$ - $n$  o‘tishning teskari toki.

To‘g‘ri siljitimda potensial to‘sinqing o‘zgarishi teskari tok qiymatiga ta’sir etmaydi, chunki u vaqt birligi ichida issiqlik harakat natijasida xaotik harakatlanib,  $p-n$  o‘tish orqali o‘tayotgan noasosiy zaryad tashuvchilar soni bilan belgilanadi. Diffuziya va dreyf toklar qarama-qarshi tomonga yo‘nalganligi sababli,  $p-n$  o‘tish orqali oqadi-gan natijaviy to‘g‘ri tok, (2.1)ni e’tiborga olgan holda, quyidagicha topiladi:

$$I_{TO'G'} = I_{DIF} - I_0 = I_0 \left( e^{qU_0/kT} - 1 \right). \quad (2.5)$$

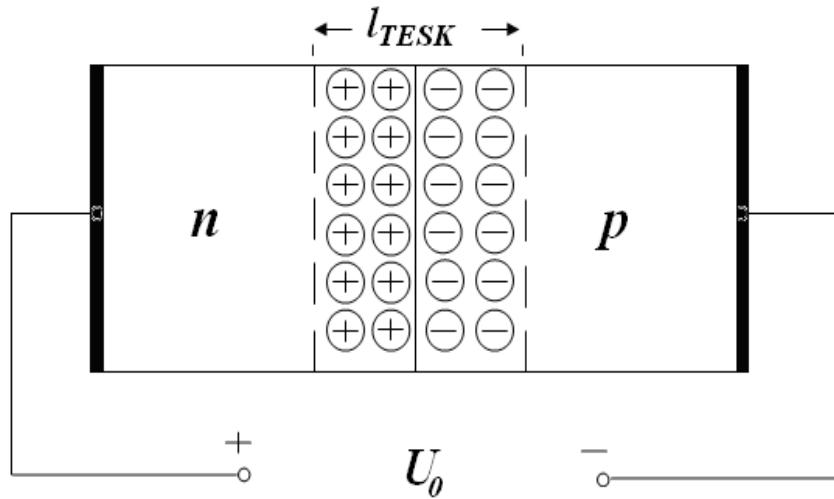
$I_0$  tok qiymati germaniyli  $p-n$  o‘tishlarda o‘nlarcha mikroamperni, kremniylilarda esa – nanoamperlarni tashkil etadi va temperatura ortishi bilan keskin ortadi. Germaniyli va kremniylili  $p-n$  o‘tishlar uchun  $I_0$  qiymatining bunday katta farq qilishi, ularning taqiqlangan zonalari kengligidagi farq bilan aniqlanadi.

GaAs asosidagi  $p-n$  o‘tishning tok o‘qi bo‘yicha turli masshtablarda keltirilgan volt – amper xarakteristikasi (VAX) 2.3B-rasmida keltirilgan.



2.3-rasm. To‘g‘ri siljitimdan  $p-n$  o‘tishdagi jarayonlar (a) va (b). GaAs asosidagi  $p-n$  o‘tishning tok bo‘yicha turli masshtablardagi VAXi

**$p - n$  o‘tishning teskari ulanishi.**  $p - n$  o‘tish teskari ulanganda tashqi  $U_0$  kuchlanish manbaining musbat qutbi  $n$  – sohaga, manfiy qutbi esa  $p$  – sohasiga ulanadi (2.4-rasm).



2.4-rasm.  $p$ - $n$  o‘tishning teskari ulanishi.

Bunda tashqi elektr maydon  $p$  -  $n$  o‘tishning ichki elektr maydoni bilan bir tomonga yo‘nalgan bo‘ladi, shu sababdan potensial to‘siq qiymati  $q(U_K + U_0)$  va kengligi ortadi ( $l_{TO\cdot G} < l_{TESK}$ ).  $l$  ni topish uchun quyidagi ifodadan foydalanish qulay:

$$l = l_0 \sqrt{\frac{U_0}{U_K}} , \quad (2.6)$$

bu yerda,  $l_0$  -  $p$  -  $n$  o‘tishning tashqi maydon bo‘lmagandagi kengligi (2.1ga qarang).

Potensial to‘siqning ortishi diffuziya tokining eksponensial kamyishiga olib keladi

$$I_{DIF} = I_0 e^{-qU_0/kT} . \quad (2.7)$$

To‘yinish toki  $I_0$  potensial to‘siq balandligiga bog‘liq bo‘lmagani uchun  $p$ - $n$  o‘tish orqali oqayotgan natijaviy tok

$$I_{TESK} = I_0 e^{-qU_0/kT} - I_0 = I_0 (e^{-qU_0/kT} - 1) . \quad (2.8)$$

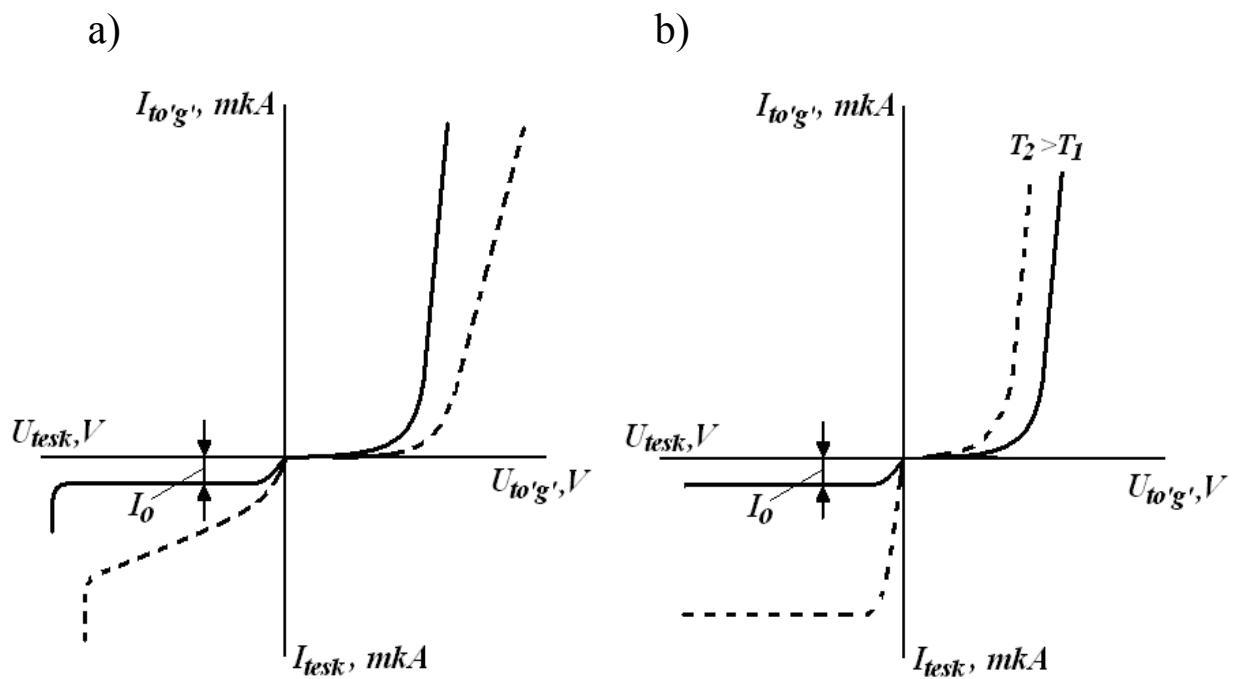
$p$ - $n$  o‘tish teskari ulanganda kontaktlashuvchi yarimo‘tkazgichlardan noasosiy zaryad tashuvchilar tortib olinadi. Teskari tok **ekstraksiya toki** deb ataladi.

### 2.3. *p-n* o‘tishning volt – amper xarakteristikasi

*p-n* o‘tish orqali oqayotgan tokning unga berilayotgan kuchlanishga bog‘liqligi  $I=f(U_0)$  **volt – amper xarakteristika (VAX)** deyladi. Umumiy holda *p-n* o‘tish VAXi (2.5) va (2.8)lar asosida eksponensial bog‘liqlik yordamida ifodalanadi (2.5a-rasm).

$$I = I_0 \left[ \exp\left(\pm \frac{qU_0}{kT}\right) - 1 \right]. \quad (2.9)$$

*p-n* o‘tishga to‘g‘ri siljitim berilganda  $U_0$  ishorasi musbat, teskari kuchlanish berilganda esa – manfiy olinadi. To‘g‘ri kuchlanish  $U_{TO\cdot G} \geq 0,1$  bo‘lganida ifodadagi eksponensial tashkil etuvchiga nisbatan birni hisobga olmasa ham bo‘ladi, bunda to‘g‘ri tok kuchlanish ortishi bilan eksponensial ortadi. Teskari siljitim berilganda teskari tok kuchlanishning - 0,2 V qiymatida  $I_0$  qiymatga yetadi va undan keyin kuchlanish ortishi bilan deyarli o‘zgarmaydi. Bu tok *p-n* o‘tishning **to‘yinish toki** deb yuritiladi.



2.5-rasm. Ideallashtirilgan (uzluksiz chiziq) hamda real (punktir chiziq) *p-n* o‘tishning VAXi (a) va uning temperatura bilan o‘zgarishi (b).

Teskari tok to‘g‘ri tokka nisbatan bir necha tartibga kichik, ya’ni  $p$ - $n$  o‘tish tokni to‘g‘ri yo‘nalishda yaxshi, teskari yo‘nalishda esa yomon o‘tkazadi. Bundan  $p$ - $n$  o‘tishning to‘g‘rilash, tokni bir tomonga o‘tkazish xususiyati kelib chiqadi va undan o‘zgaruvchan tokni o‘zgarmas tokka o‘giruvchi to‘g‘rilagich sifatida foydalanish imkoniyati tug‘iladi.

Ideal  $p$ - $n$  o‘tishning VAXi (2.9) tenglama bilan aniqlanadi. Bunday  $p$ - $n$  o‘tishning  $p$ - va  $n$ -sohalari hajmiy qarshiligi nolga teng,  $p$ - $n$  o‘tishdan tok o‘tganda generatsiya – rekombinatsiya jarayoni bilan bog‘liq muvozanat buzilmaydi va to‘g‘ri siljitelganda  $I_0$  to‘yinish toki qiymati o‘zgarmaydi deb hisoblanadi. Real  $p$ - $n$  o‘tishlarda  $p$ - va  $n$ -sohalar ma’lum qarshilik  $r_b$  ga ega va u o‘nlarcha Omni tashkil etadi. Shuning uchun (2.9) formulaga  $p$ - $n$  o‘tishga qo‘yilgan kuchlanish bilan unga tashqaridan berilgan  $U_0$  kuchlanish farqini hisobga oluvchi tuzatish kiritiladi. Ushbu tuzatishni e’tiborga olgan holda (2.9)ni quyidagicha yozish mumkin:

$$I = I_0 \left[ \exp\left(\frac{q(U_0 - r_b I)}{kT}\right) - 1 \right]. \quad (2.10)$$

Injeksiya jarayonida  $I_0$  tok qiymatini belgilovchi noasosiy zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi ortadi. Bu o‘z navbatida  $p$ - $n$  o‘tishdan o‘tayotgan natijalovchi tokni kamaytiradi. Ushbu ikki omil hisobiga  $p$ - $n$  o‘tishdan oqayotgan to‘g‘ri tokning kuchlanishga bog‘liqligi ideallash-tirilgan xarakteristikadagiga qaraganda kamayadi (2.5a-rasmda punktir chiziq).

$p$ - $n$  o‘tishga teskari siljitish berilganda uning VAXi teskari shaxob-chasida ham farq kuzatiladi. Teskari kuchlanish qiymati ortgan sari  $p$ - $n$  o‘tish kengligi ham ortadi. Natijada issiqlik generatsiyasi hisobiga  $p$ - $n$  o‘tishda generatsiyalanayotgan elektron – kovak juftliklari soni ortadi. Demak, teskari tok qiymati ham ortadi (2.5a-rasmda punktir chiziq).

Eksponensial tashkil etuvchi  $\exp[qU_0/kT]$  temperatura ortishi bilan kamayishiga qaramasdan, VAXning to‘g‘ri shaxobchasi tikligi temperatura bilan ortadi (2.5b-rasm). Bu  $I_0$  ning temperaturaga kuchliroq bog‘liqligi bilan belgilanadi. Natijada berilgan to‘g‘ri kuchlanishlarda temperatura ortishi bilan tok ortadi. Amalda temperaturaning VAXga ta’siri **kuchlanishing temperatura koefitsiyenti (KTK)** deb ataluvchi parametr bilan baholanadi. KTKni aniqlash uchun tokning o‘zgarmas qiymatida temperatura oshiriladi va  $p$ - $n$  o‘tishdagi kuchlanish qiymati o‘lchanadi. Odatda KTK manfiy ishoraga ega, ya’ni temperatura ortishi

bilan  $p$ - $n$  o‘tishdagi kuchlanish kamayadi. Kremniyli  $p$ - $n$  o‘tishlar uchun KTK -2 mV/grad ni tashkil etadi.

## 2.4. $p$ - $n$ o‘tishning teshilish turlari

Teskari ulangan  $p$ - $n$  o‘tish tokining keskin ortishiga mos keluvchi kuchlanish **teshilish kuchlanishi**  $U_{TESH}$  deb ataladi. Teshilishni ikki xil mexanizmi mavjud: elektr va issiqlik. Ikkala holda ham tokning keskin o‘sishi  $p$ - $n$  o‘tish sohasida EZTlarning qo‘shimcha generatsiyasi bilan bog‘liq. Elektr teshilishda zaryad tashuvchilar soni kuchli elektr maydon ta’sirida, issiqlik teshilishda esa – atomlarda bo‘ladigan termik generatsiya hisobiga ortadi.

**Elektr teshilish** mexanizmi ikki xil tabiatga ega: ko‘chkili va tunnel.

**Ko‘chkili teshilish.** Elektron yoki kovak yarimo‘tkazgich atomi bilan to‘qnashib uni ionlashtiradi. Buning uchun u elektr maydon ta’sirida erkin yugurish uzunligida yarimo‘tkazgichning taqiqlangan zonasini energiyasidan katta energiya olib ulgurgan bo‘lishi lozim.

Zaryad tashuvchi elektr maydon ta’sirida yetarli kinetik energiya to‘plagandan so‘ng, atom bilan to‘qnashadi va undan valent elektronni urib chiqarib o‘tkazuvchanlik zonasiga o‘tkazadi. Zarba natijasida generatsiyalangan elektron – kovak juftlik ham maydon ta’sirida to‘qnashganda ionlashtirish jarayonida ishtirot etadi. Jarayon ko‘chkisimon ortadi va teskari tokning keskin ortishiga olib keladi.  $p$ - $n$  o‘tishdan ketayotgan  $n_2$  zaryad tashuvchilarini o‘tishga kirayotgan  $n_1$  zaryad tashuvchilar soniga nisbati **ko‘chkili ko‘payish koeffitsiyenti**  $M = n_2 / n_1$  deb ataladi. Uni baholash uchun quyidagi approksimatsiyadan foydalaniлади:

$$M = \frac{1}{1 - \left( \frac{U_{TES}}{U_{TESH}} \right)^m} . \quad (2.11)$$

Bu yerda,  $m$  – yarimo‘tkazgich materialiga va baza soha turiga bog‘liq parametr;  $n$  – kremniy va  $p$  – germaniy uchun  $m = 5$ ;  $p$  – kremniy va  $n$  – germaniy uchun  $m = 3$ .

$p$ - $n$  o‘tishdagi elektr maydon kuchlanganligining o‘rtacha qiymati  $E = U_{TESK} / l$ . Bu yerda o‘tish kengligi  $l$  (2.2) va (2.6) formulalar yordamida topiladi. Ko‘chkili teshilish kuchlanishi  $U_{TESH}$  qiymati yarimo‘tkazgich

taqiqlangan zona kengligi ortishi va kiritmalar konsentratsiyasi kamyishi bilan ortib boradi. Amalda teshilish rejimida  $p$ - $n$  o'tish teskari tokining teskari kuchlanish bilan quyidagi empirik bog'liqligidan foydalilaniladi:

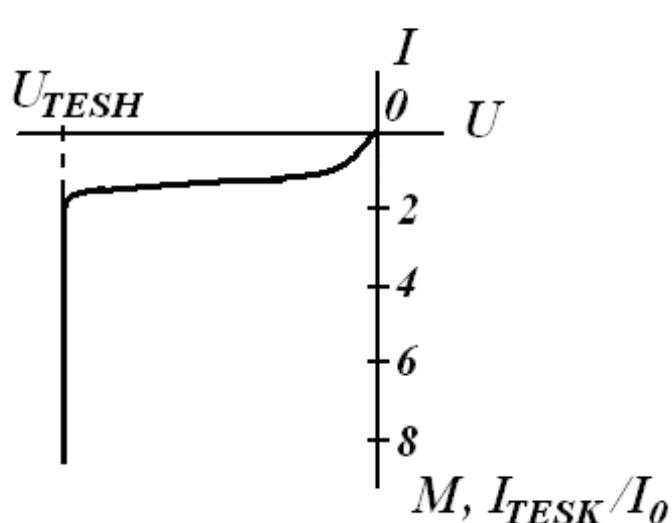
$$I_{TESK} = \frac{I_0}{1 - \left( \frac{U_{TESK}}{U_{TESH}} \right)^6}. \quad (2.12)$$

Turli yarimo'tkazgich materiallar uchun  $\epsilon=2\div6$ .

Ko'chkili teshilishda  $M$  va  $I_{TESK}$  larning  $U_{TESK}$  ga bog'liqligi 2.6-rasmda keltirilgan.

**Tunnel teshilish.** Teskari tok hosil bo'lishida termogeneratsiya natijasida hosil bo'lgan EZTlardan tashqari  $p$  – sohaning valent zonasidan  $n$  – sohaning o'tkazuvchanlik zonasiga tunnel o'tuvchi elektronlar ham qatnashishi mumkin. Elektronlarning o'z energiyasini o'zgartirmasdan (izoenergetik) potensial to'siq orqali sizib o'tishi **tunnel o'tish** deb ataladi. Tunnel o'tish bo'lishi uchun ikkita shart bajarilishi zarur:

- a) potensial to'siq kengligi  $d \leq 10$  nm bo'lishi, ya'ni  $p^+$ - $n^+$  - sohalarda kiritmalar konsentratsiyasi  $5 \cdot 10^{18}$  sm<sup>-3</sup>dan yuqori bo'lmog'i lozim;
- b) teskari kuchlanish ta'sirida energetik zonalar shunday surilsinki,  $p$  – sohaning to'ldirilgan valent zonasi qarshisida  $n$  – sohaning o'tkazuvchanlik zonasi to'ldirilmagan sathlari yotsin.

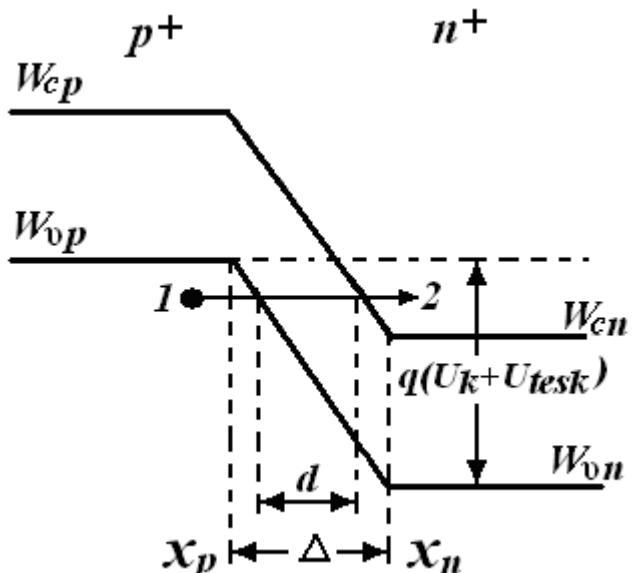


2.6-rasm. Ko'chkili teshilishda  $M$  va  $I_{TESK}$  larning  $U_{TESK}$  ga bog'liqligi.

Teskari kuchlanish bo'sag'aviy kuchlanishdan katta bo'lgan ( $U_{TES} > U_{BO'S}$ ) holda  $p^+$ - $n^+$  - o'tishning energetik diagrammasi 2.7-rasmida

keltirilgan. Bunda elektronning 1 nuqtadan 2 nuqtaga tunnel o‘tishi strelka bilan ko‘rsatilgan.  $p$  – yarimo‘tkazgichning valent zonasidagi elektron EZT emas, ekanligini ta’kidlab o‘tamiz. U  $n$  – yarimo‘tkazgichning o‘tkazuvchanlik zonasiga o‘tgandan keyingina o‘zini EZTdek tutadi. Shunday qilib, valent elektronning  $p$  – sohadan  $n$  – sohaga tunnel o‘tishi natijasida teskari tok qiymatiga ulush qo‘shuvchi elektron–kovak juftligi generatsiyalanadi.

O‘tkazuvchanlik elektronlarining  $n$  – yarimo‘tkazgichdan  $p$  – yarimo‘tkazgich valent zonasini vakant (bo‘sh) sathlariga tunnel o‘tishi elektron – kovak juftliklarning rekombinatsiyalanishiga va o‘z navbatida, teskari tokning kamayishiga olib keladi. Elektron – kovak juftliklarning generatsiyalanish jadalligi rekombinatsiyalanish jadalligiga nisbatan ancha yuqori.



2.7-rasm. Teskari kuchlanish berilganda  $p^+-n^+$  - o‘tishning energetik diagrammasi.

Teskari kuchlanish ortishi bilan tunellashuv intervali (oralig‘i) va undagi elektronlar soni ortishi hisobiga tunnel tok keskin ortadi.

Tunnel teshilish teskari tokining teskari kuchlanish  $U_{TESK}$  ga bog‘liqligi ko‘chkili teshilishdagiga o‘xshash bo‘lib (2.5-rasm), tikligi kichikroqdir.

$p-n$  o‘tishning **issiqlik teshilishi** undan teskari tok oqqanida issiqlik yetarlicha sochilmasligi natijasida  $p-n$  o‘tish qizib ketishi hisobiga yuz beradi. Qizish teskari tok qiymatini oshiradi, natijada  $p-n$  o‘tish yanada ko‘proq qiziydi, oqibatda  $p-n$  o‘tish ishdan chiqadi.

## 2.5. *p-n* o‘tishning elektr parametrlari

*p-n* o‘tishning differensial qarshiligi va sig‘imi uning muhim elektr parametrlari hisoblanadi.

**Differensial qarshilik.** U *p-n* o‘tishning kichik amplitudali o‘zgaruvchan tokka ko‘rsatgan aktiv qarshiligiga ekvivalent bo‘lib,  $R_{DIF} = dU/dI$  ifoda bilan aniqlanadi. Differensial qarshilik VAXning belgilangan nuqtasidagi tiklikka teskari proporsional. Ideallashtirilgan *p-n* o‘tish uchun (2.9) formuladan  $R_{DIF}$  ning analitik ifodasini topish mumkin.

$$R_{DIF} = \frac{kT}{(I + I_0)q} . \quad (2.13)$$

To‘g‘ri siljitalganda  $I >> I_0$ , shuning uchun

$$R_{DIF} = \frac{kT}{Iq} . \quad (2.13 \text{ a})$$

*p-n* o‘tishga to‘g‘ri kuchlanish berilganda  $R_{DIF}$  qiymati kichik va kuchlanish ortishi bilan kamayadi, teskari siljitalganda esa juda yuqori bo‘ladi.

***p-n* o‘tish sig‘imi.** *p-n* o‘tishdagi qo‘sh elektr qatlama – **barer sig‘imini**, *p-* va *n-* sohalardagi nomuvozanat noasosiy zaryad tashuvchilar – **diffuziya sig‘imini** vujudga keltiradi.

Statik rejimda yoki past chastotali kuchlanish ta’sir etganda *p-n* o‘tishdagi tok va kuchlanish orasidagi bog‘liqlik 2.10 munosabat bilan ifodalanadi. **Dinamik rejimda** barer va diffuziya sig‘imlari mavjudligi tufayli (2.10)dan foydalanib bo‘lmaydi.

Past chastotalarda *p-n* o‘tish toki elektron – kovak o‘tishning hamda yarimo‘tkazgich *p-* va *n-* sohalarining aktiv qarshiligi ( $r_B$ ) bilan aniqlanadi. Yuqori chastotalarda *p-n* o‘tishning inersiyadorligi uning sig‘imi bilan belgilanadi.

Simmetrik *p-n* o‘tish to‘g‘ri ulanganda chegaradosh sohalarga noasosiy zaryad tashuvchilar injeksiyalanadi. Buning natijasida *p-n* o‘tish chegaralari yaqinidagi yupqa qatlamlarda qiymatlari bir-biriga teng qarama-qarshi ishorali nomuvozanat noasosiy zaryad tashuvchilar  $Q_{DIF}$  to‘planadilar. Kuchlanish qiymati o‘zgarganda injeksiyalangan zaryad tashuvchilar soni, zaryad miqdori o‘zgaradi. Zaryadlarning

kuchlanish ta'sirida bun-day o'zgarishi kondensator qoplamlarida zaryadning o'zgarishiga o'xshaydi. Noasosiy zaryad tashuvchilar bazaga diffuziya hisobiga kelgani sababli bu sig'imni **diffuziya sig'im** deb ataladi va quyidagi formulaga binoan hisoblanadi:

$$C_{DIF} = \frac{qI\tau}{kT}. \quad (2.14)$$

To'g'ri tok qiymati va zaryad tashuvchilarning bazada yashash vaqtin ortishi bilan diffuziya sig'im ortadi.  $p-n$  o'tish teskari siljitimini bilan  $C_{DIF}=0$  bo'ladi. Diffuziya sig'imning kuchlanish bilan o'zgarishi  $p-n$  o'tish VAX to'g'ri shaxobchasi bilan o'xhashligi (2.14)dan ko'rinish turibdi. Chastota ortishi bilan diffuziya sig'im kamayadi.

Elektron – kovak o'tish qo'sh elektr qatlamni tashkil etadi va zaryadlangan kondensatorga o'xshaydi.  $p-n$  o'tish sig'imi o'tish yuzasi  $C$ , uning kengligi va yarimo'tkazgichning dielektrik doimiysi  $\epsilon$  bilan aniqlanadi. U **barer sig'im deb** ataladi va quyidagi ifoda bilan aniqlanadi:

$$C_{B_0} = S \sqrt{\frac{\epsilon_0 \epsilon q N_d}{2U_K \left( 1 + \frac{N_d}{N_a} \right)}}. \quad (2.15)$$

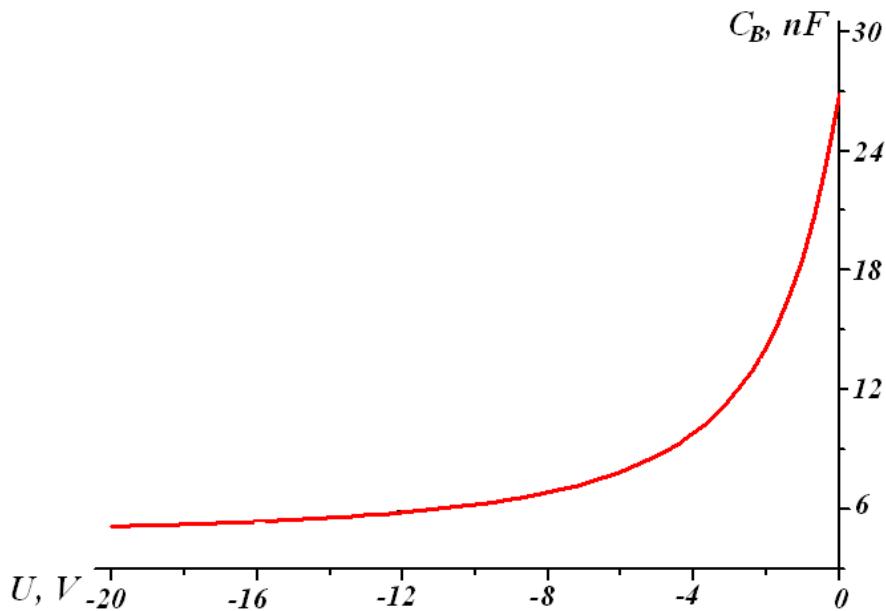
$p-n$  o'tishga kuchlanish berilganda uning qalinligi o'zgargani sababli sig'imi ham o'zgaradi. Sig'imning kuchlanish qiymatiga bog'liqligi quyidagicha bo'ladi:

$$C_B = C_{B_0} \sqrt{\frac{U_K}{U_K \pm U}}. \quad (2.16)$$

Bu ifodada  $p-n$  o'tish to'g'ri ulanganda ishora manfiy, teskari ulanganda esa – musbat olinadi. Barer sig'im  $C_B$   $p-n$  o'tishga berilgan kuchlanish qiymatiga bog'liq bo'lgani sababli, undan o'zgaruvchan sig'imli kondensator sifatida foydalanish mumkin.

To'g'ri siljitimida diffuziya sig'im barer sig'imdan ancha katta qiymatga ega, teskari siljitimida esa – aksincha bo'ladi. Shu sababli to'g'ri siljitimida  $p-n$  o'tishning inersiyadorligi diffuziya sig'imi bilan, teskari siljitimida esa – barer sig'imi bilan aniqlanadi.

Barer sig'im chastotaga bog'liq emas.  $p-n$  o'tishning volt – farad xarakteristikasi 2.8-rasmda keltirilgan.



2.8-rasm.  $p$ - $n$  o‘tishning volt – farada xarakteristikasi.

Elektron asboblarni ishlatishda, baholashda va loyihalashda modellashtirishdan keng foydalaniladi. Xususan, (2.10) munosabat statik rejimda  $p$ - $n$  o‘tishning analitik modelini, VAX esa (2.5-rasmga qarang) - grafik modelini tasvirlaydi

Dinamik rejimda  $p$ - $n$  o‘tishning xususiyatlarini ifodalash uchun ham qator moddelardan, xususan, **dinamik VAX** lardan foydalaniladi. Sig‘imlar ta’sirini e’tiborga olgan holda ushbu model chegarasida  $p$ - $n$  o‘tish tokini quyidagi ifodadan topish mumkin:

$$I = I(U) + C_D \frac{dU}{dt}, \quad (2.17)$$

bu yerda,  $I(U)$  – statik VAXdan aniqlanadigan tok;  $C_D = C_B + C_{DIF}$  – ko‘rinishga ega bo‘lib; u  $p$ - $n$  o‘tish sig‘imini ifodalaydi.

(2.17)dan foydalanib,  $C_D(U)$  sig‘im qiymatlarini bilgan holda kuchlanishning turli o‘zgarish tezliklari  $dU/dt$  uchun, ya’ni turli chastotalar uchun  $I = f(U, dU/dt)$  xarakteristikalar oilasini qurish mumkin.

## 2.6. Metall – yarimo‘tkazgich o‘tishlar

Yarimo‘tkazgich asboblarning  $p$ - va  $n$ - sohalaridan elektrodlar chiqarish uchun metall – yarimo‘tkazgich kontaktlardan foydalaniladi. Bunday **kontaktlar to‘g‘rilovchi** yoki **omik** (Om qonuniga bo‘ysunuv-

chi) xususiyatga ega bo‘lishi mumkin. Ular yarimo‘tkazgichning o‘tkazuvchanlik turiga, kirimalar konsentratsiyasiga, elektronlarning yarim-o‘tkazgich va metalldan chiqishishlari nisbatiga bog‘liq holda hosil qilinadi.

To‘g‘ri yo‘nalishdagi qarshiligi teskari yo‘nalishdagisidan kichik bo‘lgan va nochiziqli VAX (2.3-b rasm)ga ega kontakt ***to‘g‘rilovchi kontakt*** deb ataladi. Qarshiligi kontaktdan o‘tayotgan tok qiymati va yo‘nalishiga bog‘liq bo‘lmagan kontaktlar ***omik kontakt*** deyiladi. Metalldan yoki yarimo‘tkazgichdan elektronni tortib olish uchun sarflanadigan ish miqdori ***chiqish ishi*** deb yuritiladi va u elektron – volt (eV) birliliklarda o‘lchanadi,  $1 \text{ eV} = 1,60 \cdot 10^{-19} \text{ Dj}$ .

***To‘g‘rilovchi kontaktlar.*** Metall bilan  $n$  – turli yarimo‘tkazgich orasida to‘g‘rilovchi kontakt hosil qilish uchun elektronlarning yarim-o‘tkazgichdan chiqish ishi  $A_{YAO}$  metallarniki  $A_{MET}$  dan kichik bo‘lmog‘i lozim. Bunda  $A_{MET} > A_{YAO}$  bo‘lgani uchun kontakt sohasidagi yarimo‘tkazgichdan elektronlar metallga ko‘proq diffuziyalanadi, natijada metallning kontakt sohalari manfiy zaryadlanadi. Yarimo‘tkazgichning chegaradosh sohasida esa asosiy zaryad tashuvchilar soni kamayib, qo‘zg‘almas donor ionlar hisobiga musbat zaryadlangan qatlam hosil bo‘ladi. Manfiy va musbat qatlamlar hisobiga elektr maydon va potensial to‘sinq hosil bo‘ladi. Yarimo‘tkazgichning solishtirma qarshiligi metallnikiga qaraganda yuqori bo‘lgani uchun hosil bo‘lgan elektr o‘tish (metall - yarimo‘tkazgich) asosan yarim-o‘tkazgich sohasida joylashadi.

Muvozant holatda  $n$  – yarimo‘tkazgichning elektronlari uchun potensial to‘sinq balandligini belgilovchi kontakt potensiallar farqi, chiqish ishlari farqiga teng bo‘ladi:

$$U_{SHK} = (A_{MET} - A_{YAO}) / q.$$

Barer balandligini nazariy aniqlash ancha murakkab bo‘lgani sababli amaliyotda tajriba natijalaridan foydalaniladi. Masalan,  $n$  – turdagи kremniyning oltin bilan hosil qilgan kontakt potensiallar farqi  $U_{SHK}=0,78\text{eV}$  ni, alyuminiy bilan esa  $U_{SHK}=0,72\text{eV}$  ni tashkil etadi.

Metall -  $n$  – yarimo‘tkazgich asosidagi kontaktning muvozanat holatdagi kengligi, keskin  $p$ - $n$  o‘tishniki kabi, (2.2) formulada  $U_K$  ni  $U_{SHK}$  ga o‘zgartirib topilishi mumkin.

Agar tashqi kuchlanish manbaining musbat elektrodi metallga, manfiy elektrodi esa  $n$  – yarimo‘tkazgichga ulansa (to‘g‘ri siljitish),

elektronlarni yarimo‘tkazgichdan metallga o‘tishiga to‘sinqinlik qiluvchi potensial to‘siq  $qU_0$  ga proporsional kamayadi. Bunda yarimo‘tkazgichning elektronlari pasaygan to‘siqdan o‘tib, to‘g‘ri tok  $I$  ni hosil qiladi.

Tashqi kuchlanish teskari (manfiy elektrodi metallga) ulanganda potensial to‘siq  $q|U_0|$  ga proporsional ravishda ortadi. Bunda metalldan yarimo‘tkazgichga o‘tayotgan elektronlar va yarimo‘tkazgichning kovaklari  $I_0$  teskari tok hosil qiladi.

Metall – yarimo‘tkazgich o‘tishning statik VAXsi ham,  $p-n$  o‘tishnikiga o‘xshaydi

$$I = I_0 \left[ \exp\left(\pm \frac{qU_0}{kT}\right) - 1 \right],$$

lekin to‘yinish toki  $I_0$  ning qiymati farq qiladi. Masalan,  $n$  – yarimo‘tkazgich uchun  $N_d=10^{15} \text{ sm}^{-3}$ , yuzasi  $S=10^{-4} \text{ sm}^{-2}$ , temperatura  $T=300 \text{ K}$ ni tashkil etganda  $p-n$  o‘tish uchun teskari tok  $I_0= 10^{-14} \text{ A}$  ni, alyuminiy – kremniy kontakt uchun esa  $I_0= 2 \cdot 10^{-9} \text{ A}$  ni tashkil etadi.

Metall – yarimo‘tkazgich asosidagi potensial to‘siq **Shottki bareri** (to‘sig‘i), diodlar esa – **Shottki diodi** deb yuritiladi. Aytilganlardan Shottki diodlarida noasosiy zaryad tashuvchilarning to‘planishi va chiqarib yuborilishi bilan bog‘liq diffuziya sig‘imi nolga tengligi kelib chiqadi. Natijada Shottki diodlarining tezkorligi tok va kuchlanishlar o‘zgarganda, jumladan, tok va kuchlanishlar to‘g‘ridan teskariga va aksincha o‘zgarganda faqat barer sig‘imning metall qarshiligi orqali qayta zaryadlanish vaqt bilan belgilanadi. Kichik yuzaga ega bo‘lgan bunday diodlarning qayta ularish vaqtini nanosekundning o‘nlarcha va yuzlarcha ulushlarini tashkil etadi. Shunga mos ishchi chastotalar  $3 \div 15$  GGs ni tashkil etadi.

Elektron asboblarning  $p$  – va  $n$  – sohalariga metall elektrodlar ulangan joylarda **omik kontaktlar** hosil qilinadi. Demak,  $p-n$  tuzilmada  $p-n$  o‘tishdan tashqari yana ikkita elektr o‘tish mavjud: ulardan biri  $p$  – sohadan, ikkinchisi esa  $n$  – sohadan elektrodlar chiqariladigan joylarda bo‘ladi. Agar bu o‘tishlar injeksiyalovchi bo‘lsa, ularga teskari siljitim berilganda elektronlarning  $p$  – sohaga va kovaklarning  $n$  – sohaga injeksiyasi boshlanadi. Injeksiyalangan noasosiy zaryad tashuvchilar  $p-n$  o‘tishga yetib borib, teskari tok hosil bo‘lishida qatnashadi. Shuning bilan  $p-n$  o‘tishning nosimmetrik o‘tkazuvchanligi yo‘qoladi. Omik kontakt quyidagi: chiziqli VAX; kichik kontakt qarshilikka; injeksiyalamaydigan elektr xususiyatlarga ega bo‘lmog‘i zarur.

Kontakt ushbu xususiyatlarga ega bo‘lishi uchun  $n$  – yarimo‘tkazgich sirtiga yarimo‘tkazgich chiqish ishiga nisbatan kichikroq chiqish ishiga ega bo‘lgan metall,  $p$  – soha sirtiga esa yarimo‘tkazgichga nisbatan kattaroq chiqish ishiga ega bo‘lgan metall purkaladi. Yarimo‘tkazgichning kontakt oldi sohalari yuqoriroq konsentratsiyali asosiy zaryad tashuvchilarga va shuning uchun, kichikroq qarshilikka ega bo‘ladilar. Bundan tashqari, kontaktlardagi elektr o‘tishlar kengligi juda kichik bo‘lib, tunnel tok o‘tishi kuzatiladi. Bunda kontakt tokni ikkala yo‘nalishda ham yaxshi o‘tkazadi, ya’ni omik bo‘ladi.

## 2.7. Geteroo‘tishlar

Taqiqlangan zona kengliklari turlicha bo‘lgan yarimo‘tkazgichlar tutashtirilganda hosil bo‘luvchi elektr o‘tishlar **geteroo‘tishlar** deb ataladi. Geteroo‘tish hosil qiluvchi yarimo‘tkazgichlar kristall tuzilishi bir xil bo‘lib, kristall panjara doimiysi bir-birinikiga yaqin bo‘lmog‘i zarur. Bunday shartga quyidagi yarimo‘tkazich juftliklar javob beradi: germaniy – kremniy, germaniy – arsenid galliy, arsenid galliy – fosfid galliy va boshqalar. Geteroo‘tishlar optoelektron asboblarda (nurlanuchi diodlar, yarimo‘tkazgich injeksion lazerlar, fotodiodlar va boshqalar) keng qo‘llaniladi.

Geteroo‘tishlar asosida geterotuzilmalar yaratganligi, ular xususiyatlarini o‘rgangan hamda yarimo‘tkazgich asboblarning yangi turlarini hosil qilgani uchun akademik J.I. Alferov 2000-yilda Nobel mukofotiga sazovor bo‘ldi.

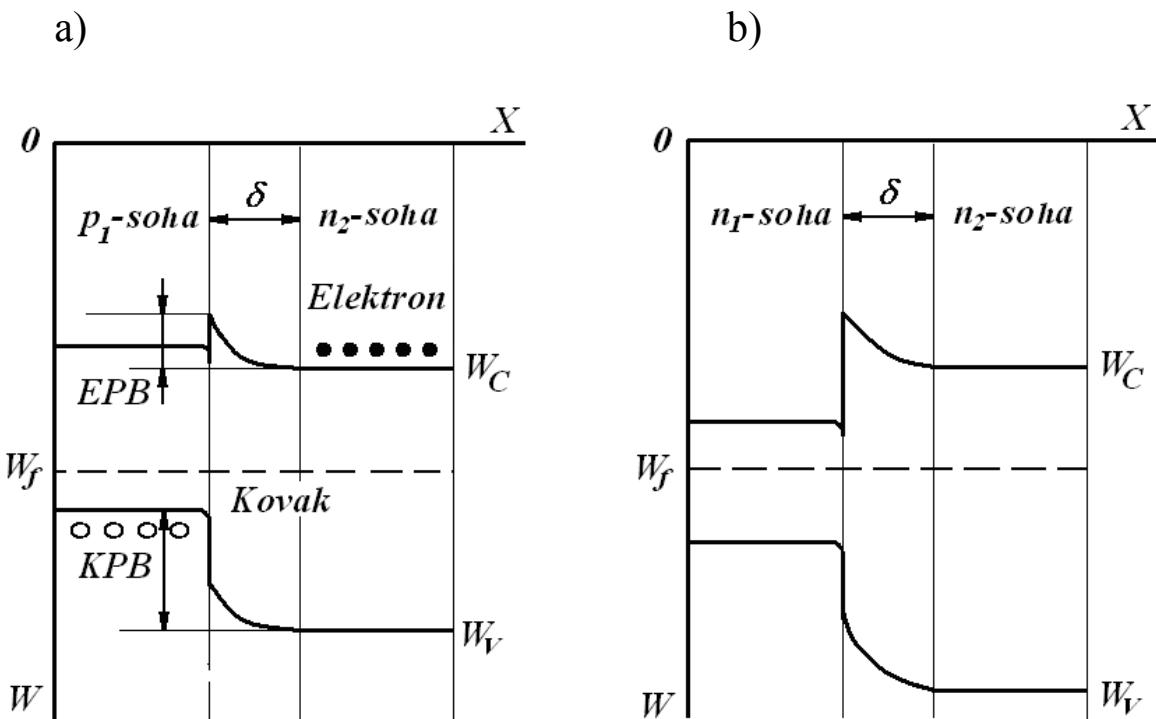
Geteroo‘tishli tuzilmalar kombinatsiyasining to‘rt xilini amalga oshirish mumkin:  $p_1 - n_2$ ,  $n_1 - n_2$ ,  $n_1 - p_2$  va  $p_1 - p_2$ . Geteroo‘tishlar xususiyatlarining farqi, ularning energetik diagrammalaridan kelib chiqadi.

$p_1 - n_2$  geteroo‘tish zonalar energetik diagrammasini ko‘rib chiqamiz. Yarimo‘tkazgichlarning  $p$  – turlisi tor taqiqlangan zonali,  $n$  – turlisi esa keng zonali bo‘lsin. Zonalar energetik diagrammasi qurilishiga ortiqcha e’tibor qaratmasdan, uning eng muhim xususiyatini – elektron va kovaklar uchun potensial to‘siqlar qiymati turlicha ekanligini aytib o‘tamiz. Ushbu tuzilma o‘tkazuvchanlik zonadagi elektronlarga bo‘lgan potensial barer (EPB) valent zonadagi kovaklar uchun potensial barer (KPB) ga nisbatan kichik.

To‘g‘ri kuchlanish berilganda EPB kamayadi va elektronlar  $n$  – yarimo‘tkazgichdan  $p$  – yarimo‘tkazgichga injeksiyalanadi. Bunda

qo'shni sohadagi KPB kamaysa ham, kovaklarning  $p$  – sohadan  $n$  – sohaga injeksiyalanishiga yo'l bermaydigan darajada kamayadi. Shuning uchun kovaklar  $p$  – sohadan  $n$  – sohaga deyarli injeksiyalanmaydi. Ushbu xususiyat geteroo'tishlarning gomoo'tishlarda amalga oshirib bo'lmaydigan qator xususiyatlarini belgilaydi. Masalan, tranzistorning baza sohasi emitterga nisbatan yuqoriroq legirlangan bo'lsa ham, emitterning injeksiya koefitsiyenti birga yaqin bo'lishiga erishish mumkin. Bundan tashqari, kontaktlashuvchi yarimo'tkazgichlar o'tkazuvchanlik turi bir xil ( $n_1 - n_2$  va  $p_1 - p_2$  tuzilmalar) bo'lganda ham geteroo'tishlarda to'g'rilash xususiyati saqlanadi.

Masalan,  $n_1 - n_2$  tuzilma zonalar energetik diagrammasidan,  $n_1$  – yarimo'tkazgich  $n_2$  – ga qaraganda tor taqiqlangan zonali bo'lganida (2.9-rasm), to'g'ri ulanish amalga oshirilsa, injeksiyalanuvchi zaryad tashuvchilar  $n_1$  va  $n_2$  sohalarning asosiy zaryad tashuvchilari bilan bir xil ishoraga ega bo'ladi. Shunday qilib, geteroo'tishlarda bir tomonlama injeksiya bo'lganligi (noasosiy zaryad tashuvchilar injeksiyasi bo'lmagani) sababli, elektron asboblar tezkorligini oshirish imkoniyaratiladi.



2.9-rasm.  $p_1-n_2$  (a) va  $n_1-n_2$  (b) geteroo'tishlarning energetik diagrammalari.

Ideallashgan geteroo‘tish VAXi (2.9) formula bilan aniqlanadi. Geteroo‘tishlarning boshqa muhim xususiyatlari tegishli bo‘limlarda ko‘riladi.

### **Nazorat savollari**

1. *p-n o‘tish deb nimaga aytildi va u qanday aniqlanadi?*
2. *p-n o‘tish to‘g‘ri va teskari siljitimda uning ichida qanday hodisalar ro‘y beradi?*
3. *Injeksiya va ekstraksiya hodisalarini tushuntiring.*
4. *O‘tishdagi kuchlanish o‘zgarganda injeksiya va ekstraksiya toklari qanday o‘zgaradi?*
5. *Nima sababdan p-n o‘tish barer sig‘imi deb ataluvchi sig‘imga ega?*
6. *Teskari kuchlanish ortganda p-n o‘tishning barer sig‘imi qanday o‘zgaradi?*
7. *p-n o‘tishning diffuziya sig‘imi nima hisobiga hosil bo‘ladi?*
8. *Real p-n o‘tish tuzilmasi ideallashtirilgan p-n o‘tishdan nimasi bilan farq qiladi?*
9. *p-n o‘tish toki temperaturaga qanday bog‘liq?*
10. *p-n o‘tishning qanday teshilish turlari mavjud va ular bir-biridan qanday farqlanadi?*
11. *Metall bilan n – turdagи yarimo ‘tkazgich to‘g‘rilovchi kontakt hosil qilganda zonalar energetik diagrammasini chizing.*
12. *Shottki bareri deganda nimani tushunasiz?*
13. *Shottki diodning asosiy sifatlarini keltiring.*
14. *Shottki diodining oddiy p-n o‘tishdan afzalligi nimada?*
15. *Geteroo‘tish hosil qilishda yarimo ‘tkazgich materiallarga qanday talab qo‘yiladi?*
16. *Geteroo‘tishlar qayerlarda qo‘llaniladi?*

---

### III BOB

## YARIMO‘TKAZGICH DIODLAR

*Yarimo‘tkazgich diod* deb bir (yoki bir necha) elektr o‘tishlarga ega ikki elektrodli elektron asbobga aytildi. Diodlar radioelektron qurilmalarda ishlatilishi va bajaradigan vazifasiga muvofiq tasniflanadi.

Barcha yarimo‘tkazgich diodlarni ikki guruhgaga ajratish mumkin: to‘g‘rilovchi va maxsus vazifalarni bajaruvchi. **To‘g‘rilovchi diodlar** o‘zgaruvchan tokni o‘zgarmas tokka o‘zgartirish uchun qo‘llanadi. To‘g‘rilanuvchi tok shakli va chastotasiga bog‘liq holda ular past chastotali, yuqori chastotali va impuls diodlarga ajratiladi. **Maxsus vazifalarni bajaruvchi diodlarda p-n** o‘tishlarning turli elektrofizik xususiyatlaridan, masalan, teshilish hodisalaridan, fotoelektrik hodisalardan, manfiy qarshilikka ega sohalari mavjudligidan va boshqalardan foydalilaniladi. Maxsus vazifalarni bajaruvchi diodlar, xususan, o‘zgarmas kuchlanishni barqarorlash, optik nurlanishni qayd etish, elektr sxe-malarda signallarni shakllantirish va boshqa vazifalarni amalga oshirish uchun qo‘llaniladi.

### 3.1. To‘g‘rilovchi diodlar

To‘g‘rilovchi diodlar o‘zgaruvchan kuchlanishli elektr manbalarni o‘zgarmasga o‘zgartirish uchun ishlatiladi. To‘g‘rilovchi diodlarning asosiy xususiyati bir tomonlama o‘tkazuvchanlikni namoyon qilishdan iborat. Diodga to‘g‘ri kuchlanish berilganda undan katta tok o‘tadi, teskari kuchlanish berilganda esa tok deyarli oqmaydi.

**Past chastotalarda ishlovchi diodlar (past chastotali diodlar).** Past chastotali to‘g‘rilovchi diodlarning asosiy vazifasi sanoat chastotali (50 Gs) o‘zgaruvchan tokni o‘zgarmas tokka o‘zgartirishdan iborat. Bunda diod to‘g‘rilangan tokning yuqori qiymatini ta’minlashi zarur. To‘g‘rilovchi diodlar odatda kichik, o‘rta va katta quvvatli diodlarga ajratiladi va mos ravishda 0,3 A gacha, 0,3 A dan 10 A gacha hamda 10 A dan katta toklarda ishlashga mo‘ljallanadi. Past chastotali diodlarning *p-n* o‘tish yuzasi boshqa diodlarnikiga nisbatan kattaroq bo‘ladi.

To‘g‘rilovchi diodlar kremniy, germaniy, arsenid galliy asosida tayyorланади. Ularni tuzilishiga va tayyorланish texnologiyasiga ko‘ra

tasniflash mumkin. Tuzilishiga ko‘ra yarimo‘tkazgich to‘g‘rilovchi diodlar yassi va nuqtaviy diodlarga, tayyorlanish texnologiyasiga ko‘ra esa eritib tayyorlangan, diffuziya va epitaksiya usuli bilan tayyorlangan diodlarga ajratiladi.

Yassi to‘g‘rilovchi diodlarda  $p-n$  o‘tish yuzasi katta bo‘ladi va ular yuqori qiymatli toklarni (30 A gacha) to‘g‘rilashda ishlatiladi. Nuqtaviy diodlarning  $p-n$  o‘tish yuzasi kichik bo‘lgani sababli, ular kichik toklarni (30 mA gacha) to‘g‘rilash uchun ishlatiladi.

Odatda, yarimo‘tkazgich to‘g‘rilovchi diod 1 kV gacha teskari kuchlanishlarda ishlaydi. Diod ishlaydigan kuchlanish qiymatini oshirish zarurati tug‘ilganda bir nechta ketma-ket ulangan to‘g‘rilovchi diodlaridan tashkil topgan to‘g‘rilovchi ustun deb ataluvchi yarimo‘tkazgich asbobdan foydalaniladi. Bunday yarimo‘tkazgich asbobda teskari kuchlanish qiymati 15 kV gacha yetishi mumkin.

Katta toklarni to‘g‘rilashga mo‘ljallangan to‘g‘rilovchi diodlar katta quvvatli diodlar deb ataladi va 30 A gacha bo‘lgan toklarni to‘g‘rilash imkonini beradi. Odatda, bunday diodlar kremniy va arsenid galliy asosida yaratiladi. Germaniyli diodlarning teskari toklari qiymati temperatura o‘zgarishi bilan tez ortgani sababli, germaniy asosida katta quvvatli diodlar yaratilmaydi.

Eritib tayyorlangan diodlar asosan kremniydan tayyorlanib, chastotasi 5 kGsgacha bo‘lgan toklarni to‘g‘rilash uchun ishlatiladi. Kremniyli, diffuziya usuli bilan tayyorlangan diodlar yuqori chastotalarda (100 kGs gacha) ishlatilishi mumkin. Epitaksiya usuli bilan tayyorlangan kremniyli (Shottki bareri asosida ishlaydigan) diodlar 500 kGsgacha bo‘lgan chastotalarda qo‘llanilishi mumkin. Arsenid galliy asosida tayyorlangan to‘g‘rilovchi diodlarning chastota xarakteristikalari eng yaxshi bo‘lib, ular bir necha megagerslargacha ishlay oladi.

Yarimo‘tkazgich diodlarning VAXi tahlilidan uning asosiy parametrlarini aniqlash mumkin. Bunda  $p-n$  o‘tish orqali o‘tayotgan tokning dioddagi kuchlanishga bog‘liqligi Ebers – Moll tenglamasi bilan aniqlanishini e’tiborga olish kerak:

$$I = I_0(\exp(U/A\varphi_T) - 1), \quad (3.1)$$

bu yerda,  $I_0$  – diodning to‘yinish toki;  $\varphi_T = q/kT$  – issiqlik potensiali;  $A$  –  $p-n$  o‘tishdan o‘tayotgan tok mexanizmini aniqlashtiruvchi parametr bo‘lib, u

VAX idealligi parametri deb ham yuritiladi.  $A=1$  bo‘lganda tok o‘tishining injeksiya,  $A=2$  bo‘lganda rekombinatsiya mexanizmlari ishlaydi.

Yarimo‘tkazgich materiallar uchun  $T=300$  K da issiqlik potensiali qiymati  $\varphi_T = 26$  mV ni tashkil etgani sababli,  $p-n$  o‘tishdagi kuchlanish qiymati  $U = 0,1$  V ni tashkil etganda ( $U > \varphi_T$ ), (3.1) formulaning soddalashgan ko‘rinishi

$$I = I_0 \exp(U / A\varphi_T) \text{ dan} \quad (3.2)$$

foydalanish mumkin.

Diod xususiyatlarini belgilovchi muhim parametr bo‘lib  $p-n$  o‘tishning differensial qarshiligi hisoblanadi. U dioddagi kuchlanish o‘zgarishlarini dioddan o‘tayotgan tok o‘zgarishlariga nisbati bilan aniqlanadi:

$$r_{DIF} = dU / dI. \quad (3.3)$$

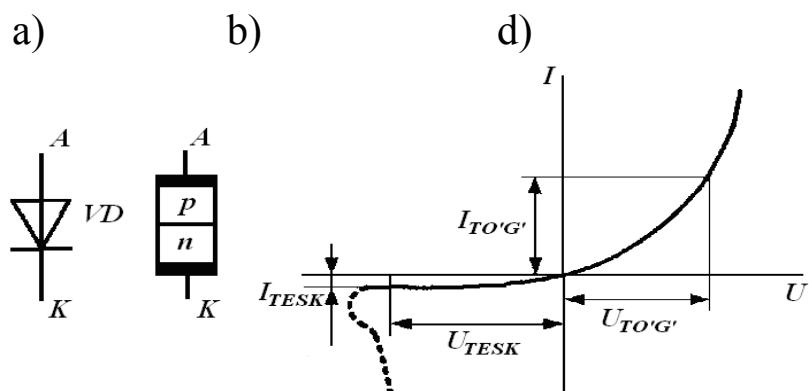
(3.2) va (3.3)lardan foydalanimiz differensial qarshilikni hisoblash mumkin:

$$\frac{1}{r_{DIF}} = \frac{dU}{dI} = \frac{1}{A\varphi_T} (I + I_0) \quad \text{yoki} \quad r_{DIF} = \frac{A\varphi_T}{I + I_0}. \quad (3.4)$$

$p-n$  o‘tish orqali katta tok o‘tganda (ushbu tokning qiymati, diod turiga bog‘liq holda milliamperlardan bir necha o‘n milliamperlargacha bo‘lishi mumkin) yarimo‘tkazgich hajmiy qarshiligi  $R$  hisobiga kuchlanish pasayishi sodir bo‘ladi. Shu sababli Ebers - Moll tenglamasi quyidagicha yozilishi kerak:

$$I = I_0 \exp[(U - I \cdot R) / A\varphi_T] \quad (3.5)$$

bu yerda,  $R$  – yarimo‘tkazgich hajmiy qarshiligi; u ketma-ket qarshilik deb ham ataladi.



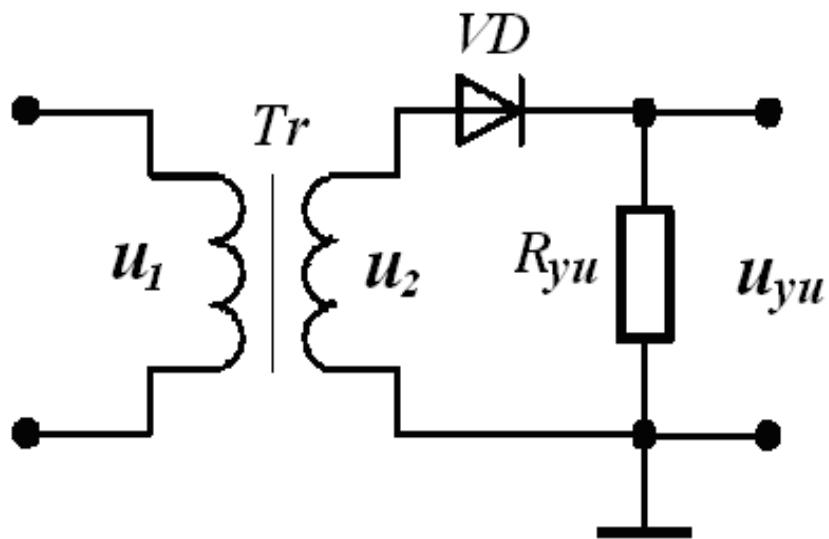
3.1-rasm. Yarimo‘tkazgich diodning shartli belgilanishi (a), tuzilmasi ko‘rinishi (b) va statik VAXi (c).

Yarimo'tkazgich diodlarning elektr sxemalarda shartli belgilanishi 3.1a-rasmda, uning tuzilmasi ko'rinishi 3.1b-rasmda keltirilgan. Rasm-larda diodning chiqishlari A va K ko'rsatilgan bo'lib, ular diodning elektrodlari deb ataladi. Diodning  $p$  – tomoniga ulangan elektron deb ataladi,  $n$  – tomoniga ulangani esa – katod deb ataladi. Diodning statik VAXi 3.1d-rasmda keltirilgan.

Yarimo'tkazgich diodning to'g'ri va teskari yo'nalishlaridagi qarshiliklari bir-biridan keskin farq qiladi: to'g'ri yo'nalishda siljitelgan diodning qarshiligi qiymati kichik, teskari siljitelgan diodniki esa – katta bo'ladi. Shu sababdan diod bir tomonga elektr tokini yaxshi o'tkazadi, ikkinchi tomonga esa – yomon o'tkazadi.

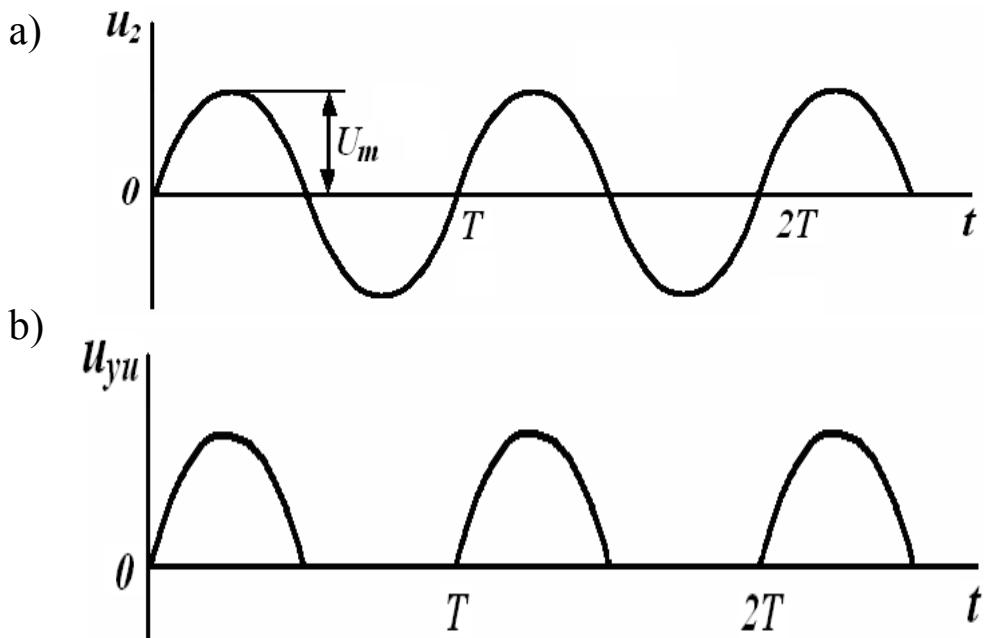
**To'g'rilaqich** deb, o'zgaruvchan kuchlanishni o'zgarmasga o'zgartiruvchi elektron qurilmaga aytiladi. To'g'rilaqichning asosiy vazifasi – to'g'rilaqich kirishiga berilgan kuchlanish yo'nalishi o'zgarganda, yuklamadan oqib o'tayotgan tok yo'nalishini o'zgartirmay saqlashdan iborat. Yarimo'tkazgich diodlar asosidagi to'g'rilaqichlar ulardagi diodlar soni va ulanish sxemalari bilan farqlanadi. To'g'rilaqichlarning ba'zi sxemalari bilan tanishamiz.

Yarimo'tkazgich diod asosidagi, aktiv yuklamaga ulangan, ***bir fazali, yarim davrli sodda to'g'rilaqich sxemasi*** 3.2-rasmda keltirilgan.



3.2-rasm. Bir fazali, yarim davrli to'g'rilaqich sxemasi.

Bir fazali, yarim davrli to'g'rilaqich kirishidagi o'zgaruvchan kuchlanishning faqat bitta yarim davrini chiqishiga o'tkazadi (3.3-rasm).



3.3-rasm. Bir fazali, yarim davrli to‘g‘rilagich kirshidagi (a) va chiqishidagi (b) kuchlanishlar diagrammasi.

Bunday to‘g‘rilagich chiqishidagi kuchlanishning o‘rtacha qiymati quyidagi formulaga muvofiq topiladi:

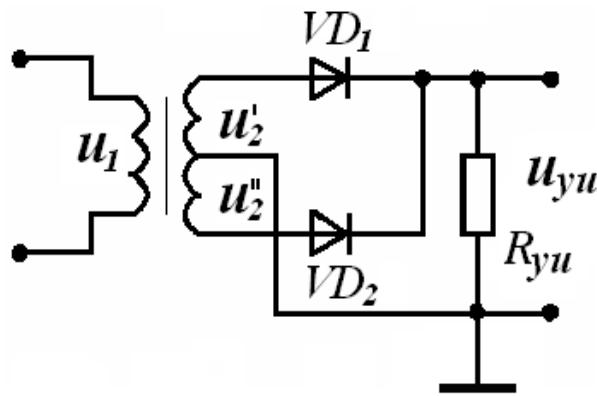
$$U_{CHQ} = \frac{1}{T} \int_0^T U_m \sin \omega t dt = \frac{U_m}{\pi}, \quad (3.6)$$

bu yerda,  $U_m$  – transformatorning ikkilamchi o‘ramidagi kuchlanish;  $T$  – kirish kuchlanishining davri;  $\omega$  – signal chastotasi,  $\omega = 2\pi/T$ .

Yarim davrli to‘g‘rilagich chiqishidagi signal davri kirish signali davriga, dioddagi maksimal teskari kuchlanish qiymati, kirish kuchlanishining maksimal qiymatiga teng:

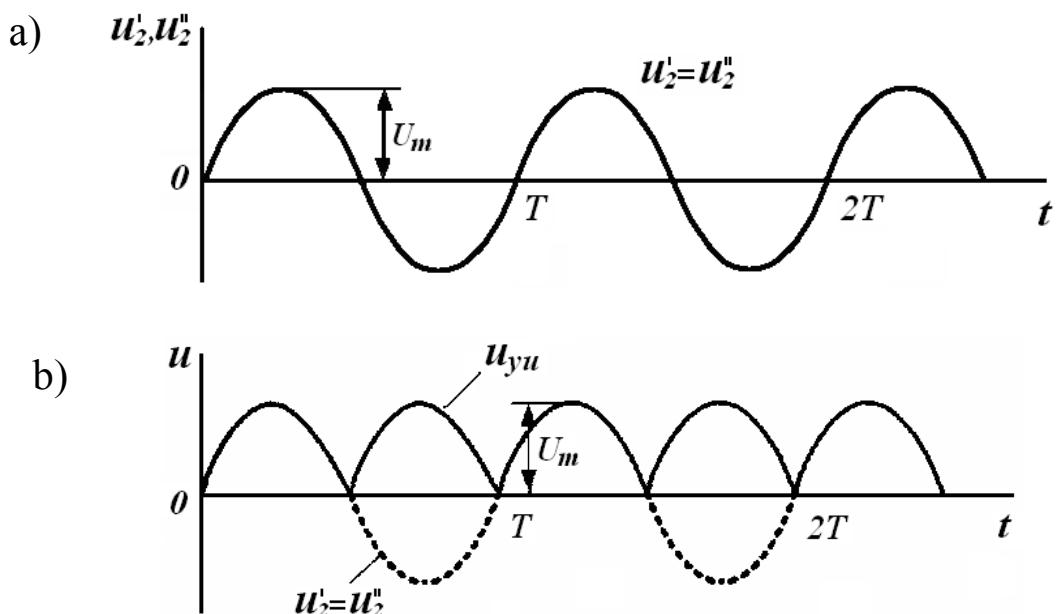
$$U_{\max} = U_m \quad (3.7)$$

***Ikki fazali, to‘liq davrli to‘g‘rilagich sxemasi*** 3.4-rasmida keltirilgan. Rasmida keltirilgan sxema parallel ulangan ikkita bir fazali to‘g‘rilagichlardan tuzilgan.



3.4-rasm. To‘liq davrli to‘g‘rilagich sxemasi.

Bir fazali to‘g‘rilagichlar transformator ikkilamchi o‘ramlarining yarmidan elektr ta’milnadi. Natijada ikkita qarama-qarshi fazali kuchlanish to‘g‘rilagichlar hosil qilinadi. Bunday to‘g‘rilagich chiqishidagi kuchlanish diagrammasi 3.5-rasmda ko‘rsatilgan.



3.5-rasm. Ikki fazali to‘liq davrli to‘g‘rilagich kirishidagi (a) va chiqishidagi (b) kuchlanishlar diagrammasi.

Ikki fazali to‘liq davrli to‘g‘rilagichda transformator unumliroq ishlatalidi. To‘g‘rilagich chiqishidagi kuchlanishning o‘rtacha qiymati quyidagi formula bilan topiladi:

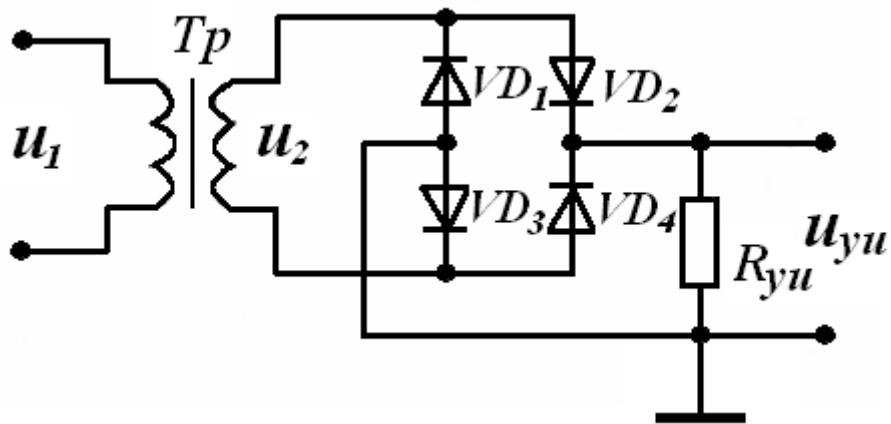
$$U_{CHQ} = \frac{2U_m}{\pi} . \quad (3.8)$$

To‘liq davrli to‘g‘rilagich chiqishidagi signal davri yarim davrli to‘g‘rilagichnikiga nisbatan ikki marta kichik bo‘ladi. Har bir dioddagi

maksimal teskari kuchlanish qiymati transformator ikkilamchi o‘ramlaridagi maksimal kuchlanish qiymatidan dioddagi to‘g‘ri kuchlanish pasayishining  $U_{TO'G}$  ayirmasiga teng:

$$U_{\max} = U_m - U_{TO'G} . \quad (3.9)$$

Bir fazali to‘g‘rilagichning ko‘prik sxemasi (3.6-rasm) kirish va chiqish kuchlanishlari diagrammasi hamda chiqish kuchlanishining o‘rtacha qiymati to‘liq davrli ikki fazali to‘g‘rilagichnikidek bo‘ladi. Ko‘prik sxemasi uchun maksimal teskari kuchlanish qiymati transformator ikkilamchi cho‘lg‘amidagi kuchlanish qiymatiga teng bo‘ladi.



3.6-rasm. Bir fazali to‘g‘rilagichning ko‘prik sxemasi.

Bunday to‘g‘rilagich ikki fazali to‘liq davrli to‘g‘rilagichdan farqli ravishda transformatorsiz ishlay oladi. Uning kamchiligi sifatida diodlar soni ikki baravar ortishini ko‘rsatish mumkin.

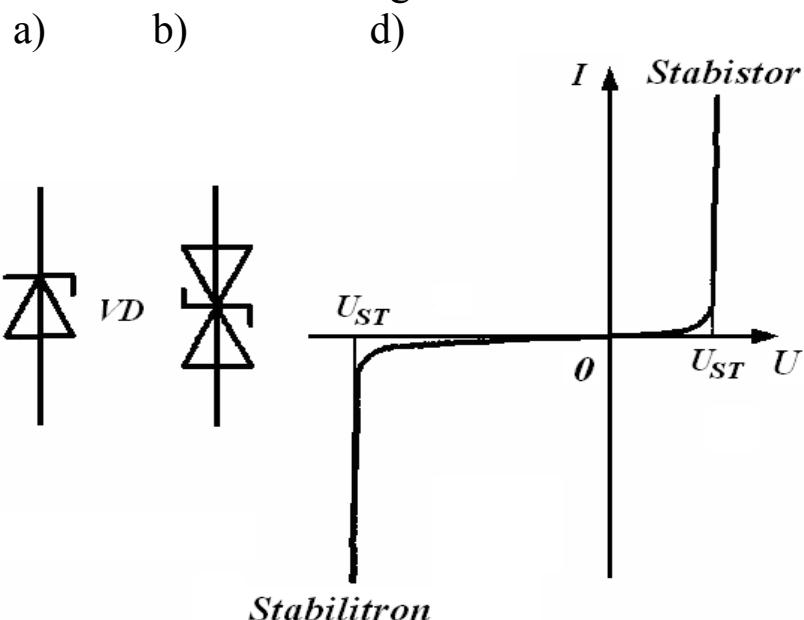
**Yuqori chastotali to‘g‘rilagich diodlar.** Yuqori chastotali to‘g‘rilagich diodlarning vazifasi o‘nlarcha va yuzlarcha megagers chastotalarda signallarni nochiziqli elektr o‘zgartirishdan iborat. Yuqori chastotali diodlar yuqori chastotali detektorlarda, signallarni aralashtirgichlarda, chastota o‘zgartirgichlar sxemalarida va boshqalarda ishlatiladi. Barcha bunday o‘zgartishlarda diod tokining berilgan kuchlanish bilan nochiziq bog‘lanishidan foydalaniladi.

Yuqori chastotali diodlar inersiyasi kamligi bilan farqlanadi. Ular kichik sirtli (nuqtaviy)  $p-n$  o‘tishga ega, shuning uchun barer sig‘imi pikofaradalarni tashkil etadi. Diodlarning baza sohasini oltin bilan legirlash undagi EZTlar yashash vaqtini kamaytiradi. Natijada diffuziya sig‘imi ham kamayadi.

### 3.2. Stabilitronlar

**Stabilitron** deb sxemalarda kuchlanish qiymatini barqaror (stabil) saqlab turuvchi yarimo'tkazgich asbobga aytildi. Stabilitron sifatida VAXida tok qiymati keskin o'zgarganda kuchlanish deyarli o'zgarmaydigan soha mavjud bo'lган elektron asboblardan foydalaniladi. Bunday soha kremniyli yarimo'tkazgich diod elektr teshilish rejimida ishlaganda kuzatiladi. Shuning uchun yarimo'tkazgich stabilitron sifatida kremniyli diodlardan foydalaniladi.

Stabilitronlarning sxemada shartli belgilanishi 3.7a va b-rasmlarda, VAXi esa 3.7d-rasmda keltirilgan.

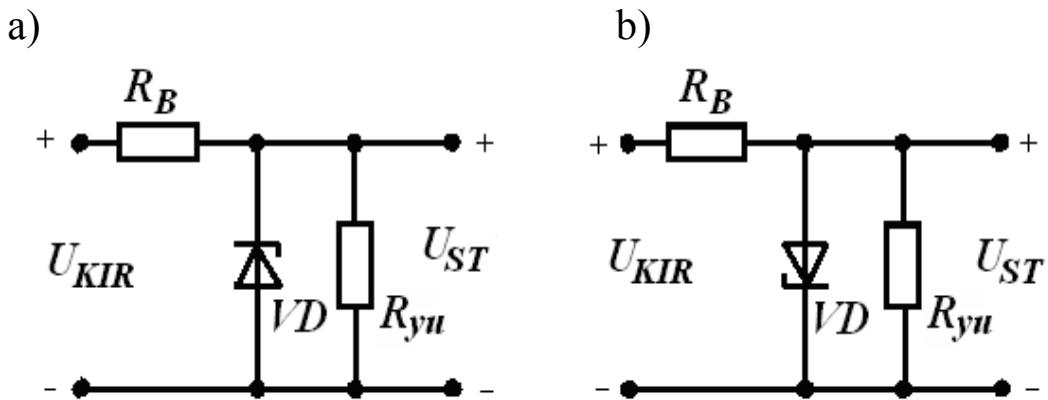


3.7-rasm. Bir tomonlama (a) va ikki tomonlama (b) stabilitronlarning sxemada shartli belgilanishi hamda VAXi (d).

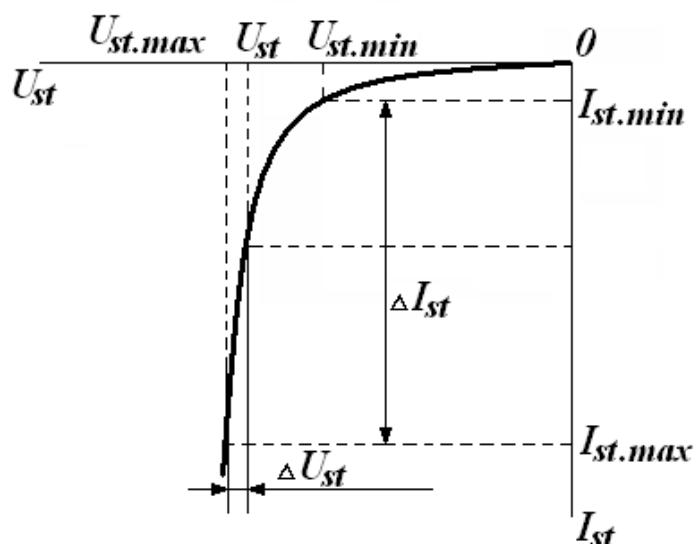
Keng tarqalgan kam quvvatli kremniyli stabilitronlar uchun ko'chki toki qiymati taxminan 10 mA ni tashkil etadi, shuning uchun stabilitron orqali oqayotgan tokni cheklash uchun unga ketma-ket cheklovchi, ballast qarshilik  $R_B$  ulanadi (3.8a-rasm). Agar stabilitrondan oqayotgan ko'chki toki qiymati ruxsat etilgan tok qiymatidan ortmasa, bunday rejimda u uzoq vaqt ishlashi mumkin. Ko'pgina stabilitronlar uchun ruxsat etilgan sochiluvchi quvvat ( $0,1 \div 0,8$ ) kVgacha bo'lган qiymatlarni tashkil etadi.

Stabilitrondan oqayotgan tok qiymati  $I_{ST\ min}$  dan  $I_{ST\ max}$  gacha o'zgarganda, qiymati deyarli o'zgarmaydigan, barqarorlash kuchlanishi

$U_{ST}$  deb ataluvchi, kuchlanish stabilitronning asosiy elektr parametri hisoblanadi (3.9-rasm).



3.8-rasm. Stabilitron (a) va stabistor (b) ning sxemalarda ulanishi.



3.9-rasm. Stabilitron VAXi.

Stabilitron VAXning elektr teshilish sohasida ishlaydi. Barqarorlash kuchlanishi qiymati  $p-n$  o'tish kengligiga bog'liq,  $p-n$  o'tish kengligi esa diod baza sohalaridagi kiritmalar konsentratsiyasi bilan aniqlanadi. Agar stabilitron tayyorlashda kiritmalar konsentratsiyasi yuqori bo'lgan yarimo'tkazgichlardan foydalanilsa,  $p-n$  o'tish kengligi yupqa bo'lishiga erishiladi. Bunday  $p-n$  o'tishlarda tunnel teshilish sodir bo'ladi va ishchi kuchlanishi  $U_{ST}$  3-4 V dan oshmaydi.

Stabilitron asosidagi sodda parametrik kuchlanish stabilizatori sxemasi 3.8-rasmida keltirilgan. Sxemadagi chegaralovchi (ballast) qarshilik  $R_B$  qyimati berilgan kirish kuchlanishi  $U_{KIR}$  da stabilitron orqali

o‘tayotgan tok qiymati  $I_{ST\ min}$  va  $I_{ST\ max}$  toklarning taxminan o‘rta qiymatiga teng bo‘ladigan qilib tanlanadi.

$I_{ST\ min}$  – stabilizatsiya tokining elektr teshilish sodir bo‘ladigan minimal qiymati.  $I_{ST\ max}$  tok qiymati stabilitron sochishi mumkin bo‘lgan (ruxsat etilgan) maksimal quvvat  $R_{max}$  bilan aniqlanadi.

Kirish kuchlanishi ortganda yoki yuklama qarshiligi  $R_{Yu}$  ortishi hisobiga yuklama toki kamayganda, stabilitron orqali o‘tayotgan tok qiymati keskin ortadi. Natijada  $R_B$  ballast qarshilikda kuchlanish pasayishi ortadi. Kirish kuchlanishining ortgan deyarli barcha qiymati ballast qarshilikda tushadi. Kirish kuchlanishi kamayganda yoki ( $R_{Yu}$  yuklama qarshiligi kamayishi hisobiga) yuklama toki ortganda stabilitron orqali o‘tayotgan tok qiymati keskin kamayib,  $R_B$  ballast qarshilikda kuchlanish pasayishiga olib keladi. Ikkala holda ham stabilizatorining chiqishidagi kuchlanish qiymati deyarli o‘zgarmay qoladi.

Kichik kuchlanishlarni barqarorlash uchun stabistor qo‘llaniladi va u ishlaganda to‘g‘ri yo‘nalishda siljiteladi. Bunda bitta stabilitronning barqarorlash kuchlanishi  $0,7 \div 0,8$  V ni tashkil etadi. Kremniyli oddiy diodlar to‘g‘ri siljitelganda ham shunday natijaga erishiladi. Bunday yarimo‘tkazgich diod **stabistor** deb ataladi (3.7b-rasm).

Yuqori kuchlanishlarni barqarorlovchi stabilitronlarda  $p-n$  o‘tish kengligi katta bo‘lmog‘i lozim. Shu sababli ulardagagi kirishmalar konentratsiyasi kichik bo‘lib, kremniy asosida tayyorlanadi. Stabilitronlarda ko‘chkili teshilish sodir bo‘lib, barqarorlash kuchlanishi 7 V dan yuqori qiymatlarni tashkil etadi. Sanoatda barqarorlash kuchlanishi 3 V dan 400 V gacha bo‘lgan stabilitronlar ishlab chiqariladi.

Stabilitronlarning teshilish sohasidagi dinamik (differensial) qarshiligi  $r_D$  barqarorlash darajasini xarakterlaydi. Bu qarshilik qiymati, berilgan kichik toklarda, dioddagi kuchlanish qiymati kichik o‘zgarishlarini tokning mos o‘zgarishlariga nisbati bilan aniqlanadi (3.9-rasm),  $r_D$  qiymati qanchalik kichik bo‘lsa, barqarorlash shunchalik yaxshi bo‘ladi:

$$r_D = \frac{\Delta U_{ST}}{\Delta I_{ST}} . \quad (3.10)$$

Stabilitron VAXining bo‘lak-chiziqli approksimatsiyasi 3.10-rasmida ko‘rsatilgan. VAXning ushbu sohasi quyidagi tenglama bilan aniqlanadi:

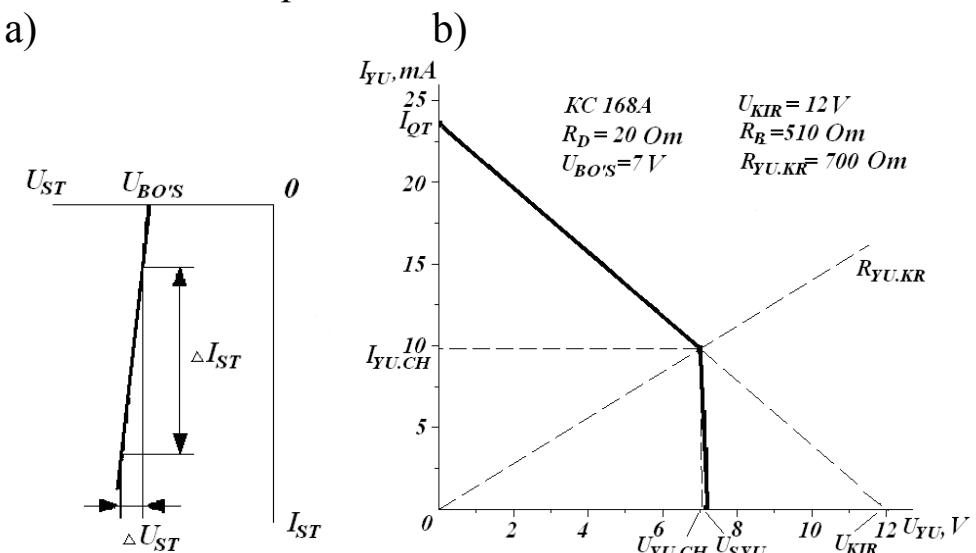
$$I_{ST} = \frac{U_{ST} - U_{BO'S}}{r_D} . \quad (3.11)$$

Stabilitron muhim parametrlaridan biri bo‘lib ***barqarorlash kuchlanishining temperatura koeffitsiyenti*** (KTK) hisoblanadi. U temperatura bir gradusga o‘zgarganda barqarorlash kuchlanishining nisbiy o‘zgarishlarini ifodalaydi. Tunnel teshilish kuzatiluvchi kichik kuchlanishli stabilitronlar manfiy, ko‘chkili teshilish sodir bo‘luvchi, yuqori kuchlanishlarda ishlaydigan stabilitronlar esa musbat KTKga ega. KTKning stabilitronlarga xos qiymati 0,2–0,4% gradusdan ortmaydi.

***Barqarorlash koeffitsiyenti***  $K_{ST}$  deb, kirish kuchlanishi nisbiy o‘zgarishini chiqish (stabilizatsiya) kuchlanishi nisbiy o‘zgarishi bo‘linmasiga teng miqdorga aytiladi:

$$K_{ST} = \frac{\Delta U_{KIR}}{U_{KIR}} \cdot \frac{U_{ST}}{\Delta U_{ST}} . \quad (3.12)$$

Kirish kuchlanishi yoki yuklama qarshiligi ortishi bilan barqarorlash koeffitsiyenti ortadi. Kirish kuchlanishining ortishi bilan ta’minlovchi manba quvvatining ballast qarshilikda yo‘qolishi ortadi. Shuning uchun manba kuchlanishi qiymati barqarorlash kuchlanishidan ikki, uch marta katta qilib tanlanadi.



3.10-rasm. Stabilitron VAXining bo‘lak-chiziqli approksimatsiyasi (a) va kuchlanish stabilizatorining yuklama VAXi (b).

Yuklama qiymati  $R_{Yu} < R_{Yu.KR}$  bo‘lganda barqarorlash koeffitsiyenti kichik va u yuklama qarshiligiga keskin bog‘liq (3.10b-rasm). Shu sababli, ular murakkab tranzistorli kuchlanish stabilizatorlarida tayanch kuchlanish datchiklari sifatida ishlatiladi.

### 3.3. Varikaplar

**Varikaplar** elektr boshqariluvchi sig‘im vazifasini o‘taydilar. Ularning ishlash prinsipi  $p-n$  o‘tish barer sig‘imining teskari siljituvcchi kuchlanishga bog‘liqligiga asoslanadi (2.8-rasm).

Varikaplar asosan tebranish konturlar chastotasini sozlash uchun ishlatiladi. Elektr o‘tish sig‘imini boshqarishga asoslangan parametrik diodlar o‘ta yuqori chastotali signallarni kuchaytirish va generatsiyalash uchun, ko‘paytuvchi diodlar esa – keng chastota diapazoniga ega chastota ko‘paytirgichlarda ishlatiladi.

### 3.4. Shottki barerli diodlar

Shottki barerli diodlar qayta ulanish chastotalarini o‘nlarcha GGs va undan yuqori qiymatlarga yetkazish, radioelektron apparatlar massa va o‘lchamlarini kichiklashtirish va elektr manbalar FIK ni oshirish imkonini yaratgani munosabati bilan qayta ulanuvchi elektr manbalarda keng ko‘lamda ishlatiladi.

**Shottki diodi** deb potensial bareri metall –  $n$  yarimo‘tkazgich orasidagi elektr o‘tish hisobiga hosil bo‘luvchi diodlarga aytildi.

Shottki diodi qator afzallikkarga ega. Ularning ichida eng muhimi – diodning yuqori tezkorligi. Ularga to‘g‘ri siljitim berilganda elektronlarning metallga injeksiyasi yuz berishi va u yerda  $10^{-12} \div 10^{-13}$  sek davomida ortiqcha energiyasini sochishi hamda termodinamik muvozanat holatga o‘tishlari hisobiga yuzaga keladi.

Shottki diodlarini hosil qilishda yarimo‘tkazgich sifatida  $n$  – kremniydan, metall sifatida esa – Al, Au, Mo va boshqalardan foydalilanildi. Bunday diodlarda diffuziya sig‘imi nolga teng, barer sig‘imi esa 1 pF dan ortmaydi.

### 3.5. Tunnel va o‘girilgan diodlar

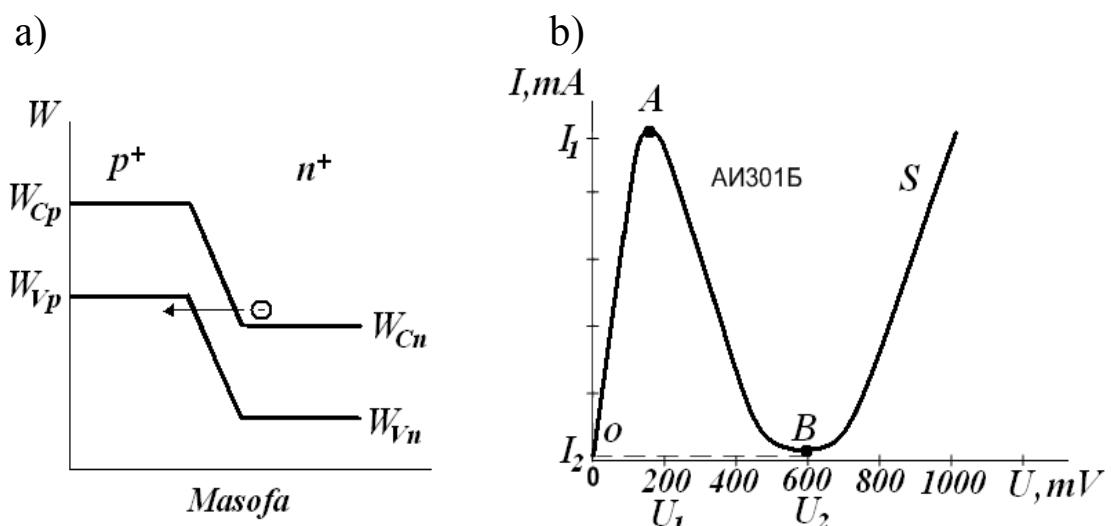
**Tunnel diod** deb, aynigan yarimo‘tkazgichlar asosida hosil qilin-gan, teskari va kichik to‘g‘ri kuchlanish ta’sirida zaryad tashuvchi-larning tunellashuvi hamda VAXsining to‘g‘ri shahobchasida manfiy differensial qarshilikli soha kuzatiladigan elektron asboblarga aytildi.

Tunnel diodlar tuzilishi boshqa diodlarnikidan deyarli farq qilmay-di, lekin ularni hosil qilish uchun kiritmalar konsentratsiyasi  $10^{20} \text{ sm}^{-3}$  ni tashkil etuvchi yarimo‘tkazgichlardan (GaAs yoki Ge) foydalilanildi.

Agar tunnel diodga to‘g‘ri yo‘nalishda kichik kuchlanish berilsa, elektronlar o‘tkazuvchanlik zonadan qarshisidagi valent zonaning bo‘sh sathlariga tunnel ravishda o‘tadi (3.11a-rasm). To‘g‘ri siljituvchi kuchlanish qiymati ortishi bilan to‘g‘ri tunnel tok ortib boradi va o‘tkazuvchanlik zonadagi elektronlarning maksimal konsentratsiyasi valent zonadagi bo‘sh sathlarning maksimal soniga teng bo‘lganda eng yuqori qiymatga erishadi (3.11b-rasmda diod VAXning OA qismi).

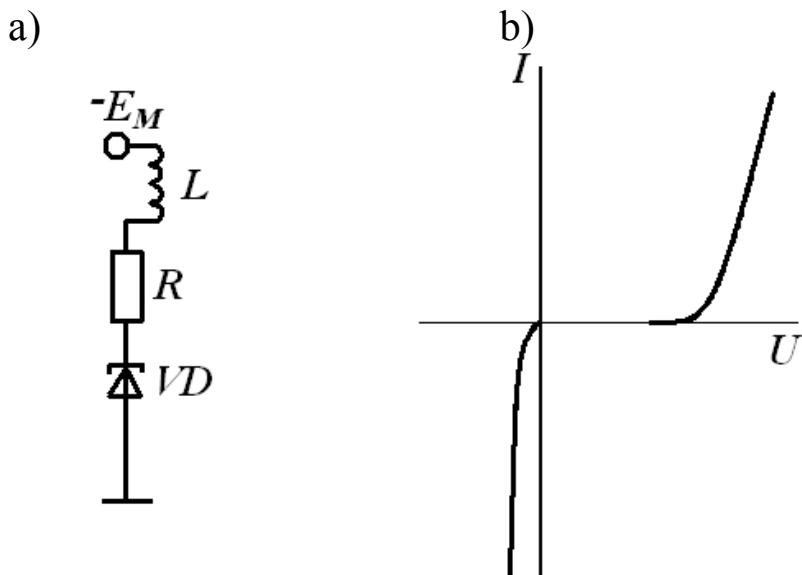
To‘g‘ri siljituvchi kuchlanish qiymati yana ham ortishi bilan  $W_C$  va  $W_V$  sathlarning bir-birini qoplashi kamayadi, natijada tunnel tok qiymati kamayadi,  $W_C$  sath  $W_V$  sathning ro‘parasiga kelganda elektronlarning tunnelashuvi to‘xtaydi (3.11b-rasmda diod VAXning AB sohasi). Bunda to‘g‘ri tok nolgacha kamaymaydi, chunki to‘g‘ri siljituvchi kuchlanish qiymati ortishi bilan ***diffuziya toki*** orta boshlaydi.

VAX nochiziqli bo‘lganda, uning har bir kichik sohasi to‘g‘ri chiziq sifatida qaralib, xarakteristikating ushbu nuqtasi uchun differensial qarshilik kiritiladi  $R_D = dU/dI$ . Agar xarakteristikada kuchlanish ortishi bilan tok kamayadigan (tushuvchi) soha mavjud bo‘lsa, ushbu sohada differensial qarshilik manfiy ( $R_D < 0$ ) qiymatlarga ega bo‘ladi.



3.11-rasm. Tunnel diodning energetik diagrammasi (a) va VAXi (b).

Tunnel diod VAXi 3.11b-rasmda keltirilgan. Xarakteristikating AB sohasi manfiy differensial qarshilikka egaligi bilan ifodalanadi. Agar tunnel diod elektr zanjir tebranish konturiga ulansa, kontur parametrlari va manfiy differensial qarshilikning qiymatlari orasidagi ma’lum munosabatlarda ushbu zanjirda signallarni kuchaytirish yoki generatsiyalash imkoniyati yuzaga keladi. Tunnel diodlar asosan 3-30 Ggsgacha chastotalar diapazonida ishlatiladi (3.12a-rasm).



3.12-rasm. Tunnel diodining ularish sxemasi (a) va o‘girilgan diod VAXi (b).

Potensial to‘siq balandligi diod  $n$  - va  $p$  – sohalarining konsentratsiyalariga bog‘liq. Yuqori konsentratsiyali (yuqori legirlan-gan)  $p$ - $n$  o‘tish sohalaridan birida legirlash darajasi kamaytirilsa,  $p$ - $n$  o‘tishga kuchlanish berilmagan holda  $W_{Cn}$  va  $W_{Vp}$  sathlar bir xil balandlikda yotishiga erishish mumkin. Bunday holda  $p$ - $n$  o‘tish to‘g‘ri siljitinganda tunnel tok hosil bo‘lmaydi va VAXning to‘g‘ri shahobchasi diffuziya toki hisobiga hosil bo‘ladi. Ushbu diodlarning teskari shahobchasi elektronlarning tunnellanishi bilan aniqlanadi (3.12b-rasm) va ular ***o‘girilgan diod*** deb ataladi. Ular tunnel diodlarning bir ko‘rinishi bo‘lib, radiotexnik qurilmalarda detektorlar, signallar sathi past bo‘lganda, aralashtirgich sifatida hamda kalit qurilmalarda ishlatiladi.

### 3.6. O‘ta yuqori chastotalarda ishlovchi diodlar

***Ko‘chkili uchma diod (KUD)*** generatsiyalovchi diodlarning bir ko‘rinishini tashkil etadi. Yuqori chastotalarda uning VAXida,  $p$ - $n$  o‘tishda ko‘chkili teshilish sodir bo‘lganda, manfiy qarshilikka ega soha hosil bo‘ladi. Agar KUD rezonatorga joylashtirilsa, unda chastotasi 100 Gs gacha bo‘lgan so‘nmas elektr tebranishlar hosil bo‘ladi. O‘ta yuqori chastota (O‘YUCH) larga 300 MGs dan 300 GGs gacha diapazondagi tebranishlar kiradi va detsimetrli, santimetrli, millimetrli to‘lqin uzunlikdagi tebranishlarni o‘z ichiga oladi.

O‘YUCH diapazondagi tebranishlarni KUDlar yordamida generatsiyalash va kuchaytirish uchun ikkita shart qanoatlantirilishi zarur:

a) diodga tashqi o‘zgarmas kuchlanish berilganda, uning tuzilmasi ma’lum uchib o‘tish vaqtiga ega bo‘lgan elektronlar to‘plamlari hosil bo‘lishini ta’minlashi kerak;

b) diod albatta *RLC* parametrlari tarqoq tebranish konturga ekvivalent O‘YUCH rezonatorga ulanishi kerak.

Bunda uchish vaqt bilan aniqlanadigan davriy takrorlanuvchi elektronlar to‘plami o‘z energiyasini signalni kuchaytirishga yoki rezonatordagi quvvat yo‘qotishlarni kompensatsiyalashga sarflaydi va shu bilan so‘nmas tebranishlarni saqlab qoladi.

Kuchaytirish yoki generatsiyalash rejimiga mos shartlarni elektron asboblarning *manfiy dinamik (differensial) qarshiligi* (MDQ) bilan xarakterlash qabul qilingan. Elektron asbobda MDQ ning mavjudligi uni energiya yutuvchi sifatida emas, balki o‘zgaruvchan tok energiyasi manbai sifatida qarash kerakligini anglatadi.

KUD – yarimo‘tkazgich asbob bo‘lib, uning ishlash prinsipi O‘YUCH diapazonda zaryad tashuvchilarining ko‘chkisimon ko‘payishi va ularning elektr maydon ta’sirida uchib o‘tishi natijasida MDQ hosil bo‘lishiga asoslanadi.

Hozirgi vaqtida KUDlar millimetrali to‘lqin uzunligida eng katta quvvatli O‘YUCH tebranishlar hosil qiluvchi qattiq jismli manbalarning biridir. 10 GGs chastotada uzlusiz tebranishlarning maksimal quvvati, FIK 40 % bo‘lganda, 10 Vt larni tashkil etadi.

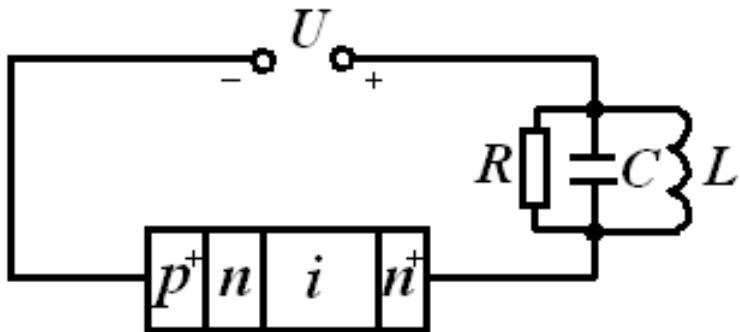
Ko‘chki toki shovqinlari yuqori bo‘lgani sababli, KUD asosidagi kuchaytirgichlar shovqin koeffitsiyenti 30–40 dB ni tashkil etadi va KUDlarning kuchaytirgich sifatida ishlatilishini cheklaydi. KUD asosidagi quvvat kuchaytirgichlar radioreleli va sun’iy yo‘ldoshli aloqa tuzilmalarida qo‘llaniladi.

KUD tuzilmasi va KUD asosidagi generatorning elektr sxemasi 3.13-rasmda ko‘rsatilgan. *RLC* mikroto‘lqinli rezonatorni tashkil etadi. KUDda xususiy avtotebranishlarni tashqi rezonans kontursiz ham uyg‘otish mumkin.

KUD parametrlari va teskari kuchlanish  $U$  qiymati shunday tanlanadi,  $p^+ - n$  o‘tishdagi elektr maydon kuchlanganligi  $E_L \approx 10^5$  V/sm,  $i$ -sohada esa  $E_{TO\cdot Y} \approx 5\text{--}10$  kV/sm bo‘lsin.

Elektr maydon kuchlanganligi  $E_L$  ga yetganda yarimo‘tkazgich kristall panjarasi atomlarining zarbdan ionlashuvi boshlanadi. Zarbdan ionlashuv natijasida zaryad tashuvchilarining ko‘chkisimon ko‘payishi

kuzatiladi. Elektr maydon kuchlanganligi  $i$  – sohada  $E_{TOY}$  dan katta bo‘lgani sababli zaryad tashuvchilar dreyf tezligi maydon kuchlanganligiga bog‘liq bo‘lmaydi va  $v_{TOY} \approx 10^7$  sm/s ni hosil qiladi.



3.13-rasm. KUD asosidagi generator elektr sxemasi.

Elektr zanjirlarda doim mavjud bo‘ladigan elektr toki yoki kuchlanishi fluktuatsiyalari hisobiga sxemada hosil bo‘lgan birlamchi tebranishlar qurilmani generatsiyalash rejimiga o‘tkazadi. Tebranish konturida elektr maydonning o‘zgaruvchan tashkil etuvchisini belgilovchi  $U = U_m \sin \omega t$  o‘zgaruvchan kuchlanish hosil qilinadi:

$$E = E_L + E_m \sin \omega t . \quad (3.13)$$

Musbat  $\Delta E$  yarim davrlarda  $p^+ - n$  o‘tishda elektron – kovak juftliklar generatsiyalanadi.  $\Delta E$  ortib borishi bilan vaqt birligi ichida hosil bo‘layotgan zarrachalar soni shunday ortadiki,  $\Delta E$  musbat yarim davri oxirida eng ko‘p zaryad tashuvchilar hosil bo‘ladi. Kovaklar  $p^+ - n$  o‘tishdan  $p^+$  - sohaga siljiydi, elektronlarning asosan ko‘p qismi  $Q$  zaryadli to‘plam sifatida  $p^+ - n$  o‘tish maydoni hisobiga  $L$  qalinlikka ega bo‘lgan va dreyf qatlami deb ataluvchi  $i$  – sohaga o‘tadi. Dreyf qatlamida elektronlar o‘rtacha  $v_{TOY}$  tezlik bilan  $n^+$  – sohaga siljiydi.

Elektr maydon tezlatuvchi maydondan sekinlatuvchi maydonga o‘tish vaqtida elektronlar to‘plami dreyf sohasida harakatlana boshlaydi.

Agar dreyf qatlami uzunligi  $L$  da elektronlarning uchib o‘tish vaqt  $\tau_{DR}$  tebranishlar davri yarmiga yaqin ( $\tau_{DR} = T/2$ ) qilib olingan bo‘lsa, elektronlar to‘plami  $L$  ning butun uzunligida yuqori chastotali maydon bilan tormozlanadi va unga o‘z energiyasini berib boradi. Kinetik energiya uzatilishi elektronlar to‘plamining kristall panjara bilan to‘qashuvlari orasida sodir bo‘ladi.

Elektronlar o‘zining bir qism energiyasini yuqori chastotali maydonga uzatishi KUD MDQka ega ekanini anglatadi.

O‘YUCH maydonga energiya uzatishning maqbul shartidan  $\tau_{DR} = T/2$  kelib chiqqan holda, UD li generatorning ishchi chastotasi  $f$  ni baholaymiz

$$f = \frac{1}{T} = \frac{1}{2\tau_{DR}} = \frac{\theta_{TOY}}{2L} . \quad (3.14)$$

$L = 10$  mkm ni tashkil etganda  $f = 5$  GGs bo‘ladi. Hisoblab topilgan chastota ***uchib o‘tish chastotasi***, ko‘rilgan rejim esa ***uchib o‘tish rejimi*** deb ataladi.

Generatsiyalovchi diodlarning boshqa turini Gann diodlari tashkil etadi.

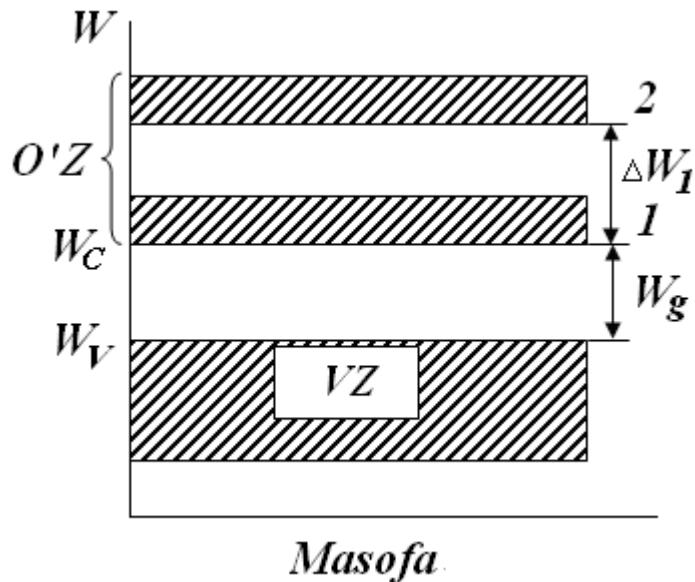
***Gann diodlari (GD)*** – bir jinsli yarimo‘tkazgichda Gann effekti hisobiga MDQka ega yarimo‘tkazgich asbob. Hajmiy rezonatorga ulangan GD O‘YUCHli garmonik tebranishlar generatsiyalashga qodir.

Diod uzunligi  $10^{-2} \div 10^{-3}$  smli bir jinsli yarimo‘tkazgich plastinadan iborat. Plastinanig qarama-qarshi tomonlarida katod K va anod A deb ataluvchi metall kontaktlar hosil qilinadi. Gann diodlarini hosil qilish uchun  $n$  – turli GaAs, InSb, InAs va InP kabi birikmalardan foydalaniladi. Diod tebranish konturiga ulanadi. Gann diodi kontaktlariga kuchlanganligi  $3 \cdot 10^3$  V/smga yaqin elektr maydon hosil qiluvchi doimiy kuchlanish berilganda uning hajmida chastotasi 60 GGs gacha bo‘lgan elektr tebranishlar hosil bo‘ladi. Elektr tebranishlar quvvati  $10 \div 15$  Vt gacha bo‘ladi, diodning FIKi esa  $10 \div 12$  % ni tashkil etadi.

GD asosidagi generatorning 10 GGs chastotadagi maksimal quvvati 2 Vtga yaqin (FIK 9÷15%). Chastota ortishi bilan  $u \sim 1/f^2$  qonun bo‘yicha kamayib boradi. Bunday natijalar ***nobarqaror hajmiy zaryad sohasi*** rejimida olingan.

GDlari ko‘chma radiolokatorlarda, aloqa tizimlarida, shuningdek, mantiqiy elementlar sifatida va boshqa qurilmalarda keng qo‘llaniladi.

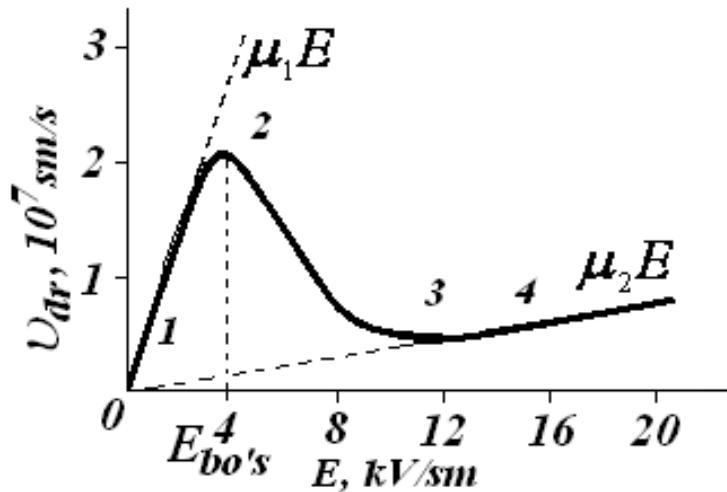
Bir jinsli,  $n$  – turli GaAs va InP kristallarida Gann effekti asosini ***vohalararo o‘tish*** deb ataluvchi davriy tok impulsleri hosil bo‘lishiga olib keluvchi o‘tish tashkil etadi. Qutbli yarimo‘tkazgichlarda o‘tkazuvchanlik zonasi energiyalar oralig‘i bilan bir-biridan ajratilgan bir nechta minimumga yoki vohaga ega. Soddalashtirish uchun, o‘tkazuvchanlik zonasi bosh voha 1 va ekvivalent voha 2 dan iborat deb hisoblanadi (3.14-rasm). GaAs uchun  $\Delta W_I = 0,36$  eV,  $\Delta W_g = 1,43$  eV.



3.14-rasm. Gann effektini tushuntiruvchi energetik diagramma.

Elektronlar (kovaklar) effektiv massasi material turiga, kristall tuzilishiga hamda zaryad tashuvchilar energiyasiga bog‘liq, chunki kristall panjara xususiy elektr maydoni tezlanishiga ushbu zarrachalar ta’sir etadi. GaAs kristallida elektronlarning yuqori – 2 vohadagi effektiv massasi  $m_{EF2}=1,2m$ , pastki voha 1 dagisi esa  $m_{EF1}=0,07m$  ni tashkil etadi, bu yerda,  $m$  – vakuumdagi erkin elektronning massasi. Ikkinchi tomondan, elektronlar effektiv massasi ortgani sayin ularning harakatchanligi  $\mu \approx (m_{EF})^{-3/2} \cdot T^{1/2}$  qonunga binoan kamayadi, bu yerda,  $T$  – kristallning absolut temperaturasi. Shuning uchun yuqori voha og‘ir elektrolarining harakatchanligi  $\mu_2 \approx 100 \text{ sm}^2/[\text{V}\cdot\text{s}]$ , pastki voha yengil elektronlarning harakatchanligi esa  $\mu_1 \approx 5000 \text{ sm}^2/[\text{V}\cdot\text{s}]$  ni tashkil etadi. Shunday qilib, berilgan temperaturada o‘tkazuvchanlik zonasida bir vaqtning o‘zida yengil va og‘ir elektronlar mavjud. Boltzman taqsimotiga (1.5'-formulaga qarang) muvofiq xona tempera-turasida elektronlarning ko‘p qismi pastki vohada to‘planadi.

Agar diodga katta bo‘limgan potensiallar farqi berilsa, unda elektronlarni tezlatuvchi maydon hosil bo‘ladi (3.15-rasmda 1-2 soha). Elektronlar  $\varrho_{DR} = \mu_i E$  tezlikka erishadilar va diodda  $j(E) = qn_1 v_{DR}(E) = qn_1 \mu_i E$  tok hosil bo‘ladi. Tok hosil bo‘lishida yuqori voha elektronlarning ulushi, ular konsentratsiyasi kichik bo‘lgani sababli, hozircha juda kichik.



3.15-rasm. Dreyf tezlikning elektr maydon kuchlanganligiga bog‘liqligi.

Yarimo‘tkazgichga berilgan elektr maydon  $E$  ortishi bilan kristall temperaturasi ortadi, shu bilan bir qatorda elektronlarning o‘rtacha energiyasi ham ortadi.  $E_{BO's} \approx 3,2$  kV/sm ga yetganda GaAs kristalli elektronlari  $\Delta W_I$  potensial to‘sinqi yengib o‘tish uchun yetarli energiya oladi. Natijada pastki voha elektronlardan bo‘shab, yuqoridagisi esa – to‘ladi. Bu jarayon **vohalararo o‘tish** deb ataladi.  $E \geq E_{BO's}$  bo‘lgan maydon ta’sirida (3.15-rasm, 2-3 soha) elektronlarning asosiy qismi pastki vohadan yuqori vohaga o‘tadi. Ushbu o‘tish natijasida elektronlarning dreyf tezligi  $\varrho_{DR} = \mu_2 E$  ga teng bo‘lib qoladi va ilgarigiga qara-ganda kamayadi, hosil bo‘layotgan tok zichligi ham kamayadi. Elektr maydon diodga berilgan kuchlanishga proporsional, dioddagi tok esa elektronlarning dreyf tezligiga proporsional bo‘lgani sababli 3.15-rasmda keltirilgan egri chiziqni diod VAXi sifatida qarash mumkin. Egri chiziqning pastga qarab ketgan sohasida, diod MDQka ega. MDQ mavjudligi, diodga passiv zanjir, masalan, rezonator ulab, tebranishlar generatsiyalovchi yoki kuchaytiruvchi sifatida foydalanish imkonini ochadi. Maydon kuchlanganligi yana ham orttirib borishi bilan dreyf tezlik to‘yinadi ( $\varrho_{TOY} \approx 10^7$  sm/s) (3.15-rasmda 3-4 soha).

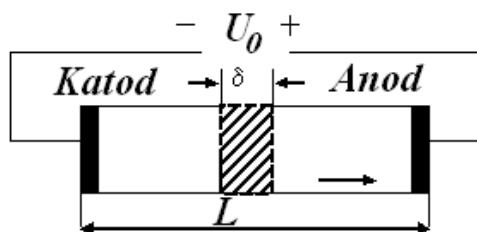
Statik rejimda bunday xarakteristika kuzatilmaydi. Diodning vohalararo o‘tishlar sodir bo‘layotgan ma’lum tor sohasidagina elektr maydon kuchlanganligining bo‘sag‘aviy qiymatiga  $E_{BO's}$  erishiladi. Ushbu soha **hajmiy elektr nobarqarorlik sohasi** deb ataladi.

Yarimo‘tkazgich material hajmida har doim kiritmalar konsentratsiyasi kichik bo‘lgan soha mavjud bo‘ladi. Ushbu  $\delta$  sohaning qar-

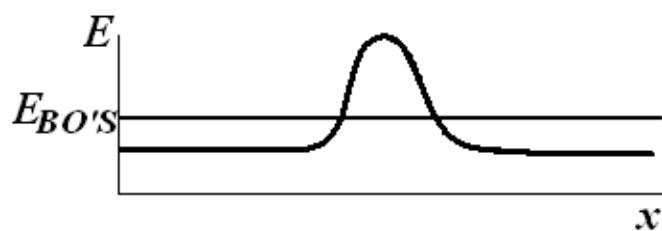
shiligi atrofidagi boshqa sohalar qarshiligidagi nisbatan yuqoriroq bo‘lgani sababli undagi elektr maydon kuchlanganligi  $E_{BO}'s$  ga yetadi (3.16a-rasm). Natijada  $\delta$  sohada zaryad tashuvchilarining pastki nimzonadan yuqoridagi nimzonaga o‘tishi boshlanadi.

$\delta$  sohadagi elektronlarning dreyf tezligi kichikroq bo‘lgani sababli ular sohadan tashqaridagi elektronlardan orqada qoladilar. Natijada kuzatilayotgan tor sohada **elektr domen** deb ataluvchi qo‘sh elektr zaryad sohasi vujudga keladi. Domenning chap tomonida sust harakatlanuvchi elektronlar, o‘ng tomonda esa, zaryadlari tez harakatlanuvchi elektronlar bilan kompensatsiyalanmagan, musbat ionlar to‘planadi. Domen hosil qilgan maydon birlamchi maydonga qo‘shiladi va yangi elektronlarni yuqori nimzonaga o‘tishini ta’minlaydi. Domendagi va undan tashqaridagi elektronlar tezliklari tenglashmagunga qadar domen zaryadi uzlusiz ortib boradi. Shuning uchun stabil domen hosil bo‘lishi uchun domen hosil bo‘lish vaqtiga  $\tau_F$  domenning katoddan anodga uchib o‘tish vaqtiga  $T_0 = L / g_{TOY}$  dan kichik bo‘lmog‘i zarur.

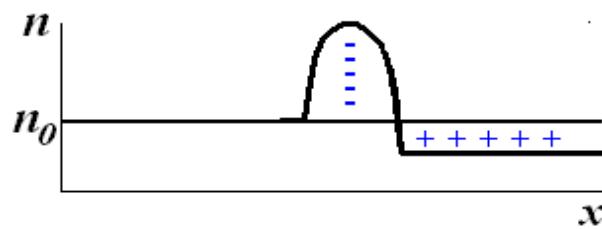
a)



b)



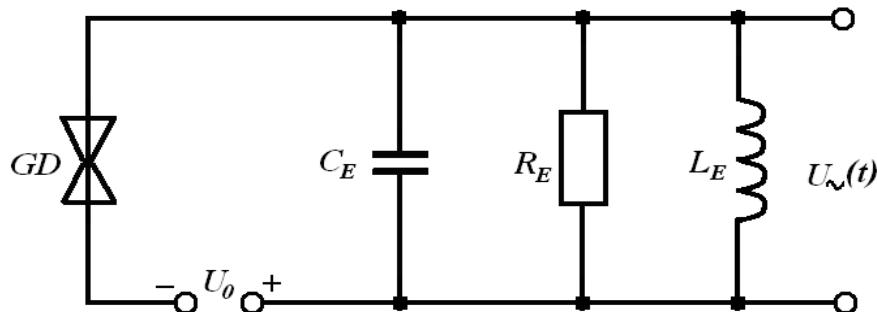
c)



3.16 - rasm. Gann diodi tuzilmasi (a), unda elektr maydon kuchlanganligi (b) va konsentratsiyaning (d) taqsimlanishi.

Anodga yetgan domen so‘rilib ketadi. Shundan keyin  $\delta$ -qatlamda yangi domen hosil bo‘ladi va jarayon takrorlanadi. Domenlarning yo‘qolishi va yangisining hosil bo‘lishi diod qarshiligining o‘zgarishi bilan davom etadi, natijada diod toki tebranishlari kuzatiladi.  $\tau_F = T_0$  bo‘lganda diod toki tebranishlari chastotasi  $f = g_{TOY} / L$  ga teng, bu yerda,  $g_{TOY} = 10^7$  sm/s,  $L$  – yarimo‘tkazgich uzunligi. Diodning domenlar hosil qilib ishslash rejimi ***uchib o‘tish rejimi*** deb ataladi.

GD asosidagi generatorning sodda sxemasi 3.17-rasmda keltirilgan. Rezonator  $C_E$  sig‘imli,  $L_E$  induktivlikli va  $R_E$  qarshilikli ekvivalent kontur bilan almashtirilgan. Generator  $R_E$ ning kichik qiymatlarida o‘z-o‘zini uyg‘otadi va uchib o‘tish rejimi amalga oshadi. Ushbu rejimda yuklamadagi quvvat domen hosil qiladi, diodning qolgan qismi passivdir. Shuning uchun diodning FIK bir necha foizdan oshmaydi.



3.17-rasm. Gann diodi asosidagi sodda generator sxemasi.

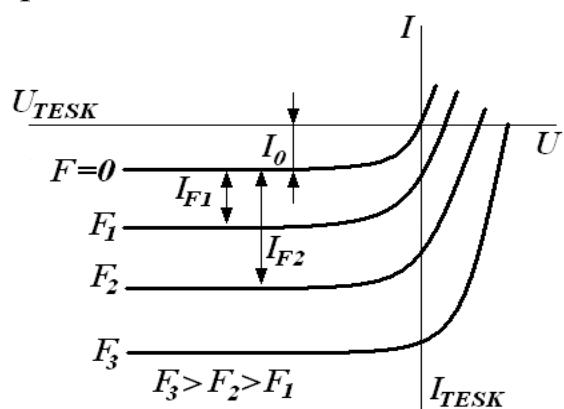
GD asosidagi generatorning ko‘rib chiqilgan rejimi bir necha GGs chamasidagi chastotalar uchun o‘rinli bo‘lib, tranzistorlar asosidagi anchagina yuqori FIK ga ega bo‘lgan generatorlar bilan raqobatlasha olmaydi. 10 GGs dan yuqori chastotalarda GDlari ***hajmiy zaryad to‘planishini chegaralash*** (XZTCH) rejimida ishlatiladi. Diod  $R_E$  qarshiligi katta rezonatorga joylashtiriladi. Bunda statsionar domen hosil bo‘lmaydi va u diod anodiga yetguncha so‘nib ketadi. Generatsiyalay-nayotgan tebranshlar chastotasi rezonator chastotasi bilan aniqlanadi. XZTCH rejimida 160 GGsni tashkil etuvchi ishchi chastotalarga erishiladi. GD asosidagi santimetrlidagi diapazonda qayta generatsiyalovchi kuchaytirgichlarning kuchaytirish koeffitsiyenti 6-10 dB, chiqish quvvalti 1 Vt gacha va FIK 5 %gacha bo‘ladi. Ularning shovqin koeffitsiyenti maydonli tranzistorlar asosidagi kuchaytirgichlarning shovqin koeffitsiyentidan yuqori. Shuning uchun ular oraliq kuchaytirgich kaskadlarda ishlatiladi.

### 3.7. Fotodiodlar

Bitta  $p-n$  o‘tishga ega bo‘lgan fotoelektr asbob **fotodiod** deb ataladi. Fotodiod sxemaga tashqi elektr manba bilan (fotodiod rejimi) va tashqi elektr manbasiz (fotovoltaik rejim) ulanishi mumkin. Tashqi elektr manba shunday ulanadiki, bunda  $p-n$  o‘tish teskari yo‘nalishda siljigan bo‘lsin. Fotodioga yorug‘lik tushmaganda dioddan berilgan kuchlanishga bog‘liq bo‘lmasan  $I_0$  ekstraksiya toki deb ataluvchi, juda kichik qiymatga ega qorong‘ulik toki oqib o‘tadi. Diodning  $n$  – baza sohasi taqiqlangan zona kengligidan katta  $h\nu$  energiyaga ega bo‘lgan fotonlar bilan yoritilganda elektron – kovak juftliklar generatsiyalanadi. Agar hosil bo‘lgan juftliklar bilan  $p-n$  o‘tish orasidagi masofa zaryad tashuvchilarning diffuziya uzunligidan kichik bo‘lsa, generatsiyalangan kovaklar  $p-n$  o‘tish maydoni yordamida ekstraksiyalanadi va teskari tok qiymati uning qorong‘ulikdagi qiymatiga nisbatan ortadi. Yorug‘lik oqimi  $F$  intensivligi ortishi bilan diodning  $I_F$  teskari toki qiymati ortib boradi. Yorug‘lik oqimining turli qiymatlari uchun fotodiod VAXi 3.18-rasmda keltirilgan. Yoritilganlikning keng chegarasida fototok bilan yorug‘lik oqimi orasidagi bog‘lanish amalda chiziqli bo‘ladi.

Proporsionallik koeffitsiyenti  $K_F = \partial I_F / \partial F$  bir necha mA/lm ni tashkil etadi va **fotodioding sezgirligi** deb ataladi. Fotodioldar turli o‘lchash qurilmalarida hamda optik tolali aloqa liniyalarida yorug‘lik oqimini qabul qiluvchilar sifatida ishlatiladi.

Fotodioding fotodioid rejimidan tashqari fotovoltaik rejimi keng ishlatiladi. Ushbu rejimda fotodioid tashqi elektr manba ulanmagan holda ishlatiladi va yorug‘lik (quyosh) energiyasini bevosita elektr energiyaga o‘zgartirish uchun qo‘llaniladi.



3.18-rasm. Yorug‘lik oqimining turli qiymatlarda fotodioid VAXining o‘zgarishi.

Diod fotovoltaik rejimda yoritilganda uning chiqishida foto EYUK hosil bo‘ladi. Quyosh nuri energiyasini elektr energiyaga o‘zgartiruvchi o‘zaro ulangan o‘zgartirgichlar elektr manba sifatida kosmik kemalarda va yer ustidagi avtonom elektr energiya qurilmalarida ishlatalilib kelinmoqda.

### 3.8. Nurlanuvchi diodlar

**Nurlanuvchi diodlar** – bitta *p-n* o‘tishga ega bo‘lgan, elektr energiyani nokogerent yorug‘lik nuriga o‘zgartuvchi yarimo‘tkazgich nurlanuvchi elektron asbobdir. Nurlanuvchi diodlarda elektron – kovak juftliklarining rekombinatsiyalashuvi natijasida yorug‘lik nuri paydo bo‘ladi. Agar *p-n* o‘tish to‘g‘ri yo‘nalishda siljitelgan bo‘lsa, rekombinatsiya sodir bo‘ladi. Nurlanuvchi rekombinatsiya to‘g‘ri zonali deb ataluvchi yarimo‘tkazgichlarda hosil bo‘ladi. Bunday yarimo‘tkazgich sifatida arsenid galliyni keltirish mumkin. Nurlanayotgan yorug‘likning to‘lqin uzunligi  $\lambda$  energiyasi taxminan yarimo‘tkazgich taqiqlangan zonasi kengligiga mos keluvchi kvant energiyasi bilan aniqlanadi. Arsenid galliy asosida tayyorlangan nurlanuvchi diodlarning to‘lqin uzunligi  $\lambda = 0,9\text{--}1,4$  mkmni tashkil etadi. Ko‘rinuvchi nurlar diapazonidagi nurlanuvchi diodlar fosfid galliy, karbid kremniy va boshqalar asosida tayyorlanadi. Zamonaviy nurlanuvchi diodlarda galliyning azot va aluminiy bilan birikmalaridan foydalaniladi.

Nurlanuvchi diodlarning energetik xarakteristikasi sifatida ***kvant chiqishi*** (samaradorlik) dan foydalaniladi. Kvant chiqishi boshqaruv zanjiridan o‘tayotgan har bir elektronga nurlanuvchi diod chiqishida nechta nurlanish kvanti to‘g‘ri kelishini ko‘rsatadi. Gomoo‘tishli nurlanuvchi diodlar uchun odatda kvant chiqishi 0,01–0,04ni tashkil etadi. Geteroo‘tishli nurlanuvchi diodlar hosil qilish uchun binar va uch komponentali yarimo‘tkazgich birikmalardan foydalaniladi, ular uchun kvant chiqishi ancha yuqori qiymatni (0,3gacha) tashkil etadi, lekin hamma vaqt birdan kichik bo‘ladi. VAXlari, oddiy diodlarnikidek, eksponensial bog‘lanish bilan ifodalanadi. Nurlanuvchi diodning qayta ulanish vaqt 10<sup>-7</sup>÷10<sup>-9</sup> s ni tashkil etadi.

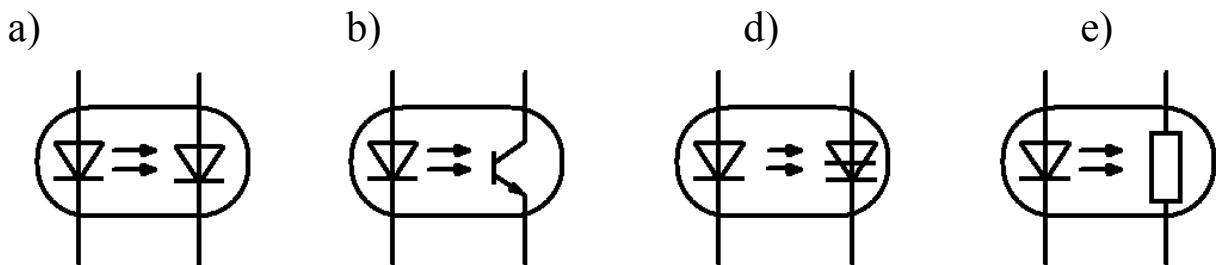
Nurlanuvchi diodlar optik aloqa liniyalarida, indikatsiya qurilmalarida, optoelektron juftliklarda va yaqin kelajakda elektr yoritgich asboblarni almashtirishda qo‘llaniladi.

Fotodiод va nurlanuvchi diod optoelektronikaning asosiy yarimo‘tkazgich asboblariadir. ***Optoelektronika*** – elektronikaning bo‘limi bo‘-

lib, axborotlarni qabul qilish, uzatish va qayta ishlashda yorug‘lik signallar elektr signallarga va aksincha, o‘zgartirilishini ta’minlovchi elektron qurilmalarni ishlab chiqish, yaratish va amaliy qo‘llash bilan shug‘ullanadi.

### 3.9. Optronlar

Optoelektron juftlik yoki *optojuftlik* konsturksiyasi jihatdan optik muhit orqali o‘zaro bog‘langan nurlatgich va foto qabul qilgichdan tashkil topgan bo‘ladi.



3.19-rasm. Nurlanuvchi diod va fotodiordan (a), fototranzistordan (b), fototiristordan (d), fotorezistordan (e) tashkil topgan optojuftliklarning sxemalarda shartli belgilanishi.

Kiruvchi elektr signal ta’sirida nurlanuvchi diod yorug‘lik to‘lqlinlarini generatsiyalaydi, fotoqabulqilgich esa (fotodioid, fotorezistor, fototranzistor va boshqalar) yorug‘lik ta’sirida fototok generatsiyalaydi.

Nurlanuvchi diod va fotodiordan (a), fototranzistordan (b), fototiristordan (d), fotorezistordan (e) tashkil topgan optojuftliklarning sxemada shartli belgilanishi 3.19-rasmida keltirilgan. Optojuftliklar raqamli va impuls qurilmalarda, analog signallarni uzatuvchi qurilmalarda, avtomatika tizimlarida yuqori voltli ta’minlovchi manbalarni kontaktsiz boshqarish va boshqalar uchun qo‘llaniladi.

### Nazorat savollari

1. Stabilitronlarda elektr teshilishning qaysi turi ishlataladi?
2. Diodlarning qanday turlarini bilasiz? Ularning shartli belgilanishini chizing.
3. Diod yordamida to‘g‘rilash effekti nimadan iborat?
4. Varikap deganda nima tushuniladi va u qayerda qo‘llaniladi?
5. Elektr zanjirda stabilitron qanday qilib chiqish kuchlanishini stabillashtiradi?
6. To‘g‘rilovchi va tunnel diodlar ishlash mexanizmidagi farq qiluvchi xususiyatlar nimadan iborat?

7. Optoelektron asbob qanday asbobligini tushuntiring va u qayerlarda qo'llaniladi.
8. Fotodiodlarning ishlash prinsipi va asosiy xarakteristikalarini tushuntiring.
9. Nurlanuvchi diodlar ishlash prinsipi va asosiy xarakteristikalarini tushuntiring.
11. O'YUCH yarimo 'tkazgich asboblarning asosiy turlarini aytib bering.
12. Tunnel diodi VAXining ma'lum sohalarida tok hosil bo'lish mexanizmini tushuntirib bering.
13. O'girilgan diod deganda nimani tushunasiz? Uning nomini qanday tushuntirish mumkin?
14. KUD manfy differensial qarshilikka ega asboblardan nima bilan farq qiladi?
15. Gann diodi uchun ishlatiladigan yarimo 'tkazgich material qanday xususiyatlarga ega bo'lishi kerak?

## IV BOB

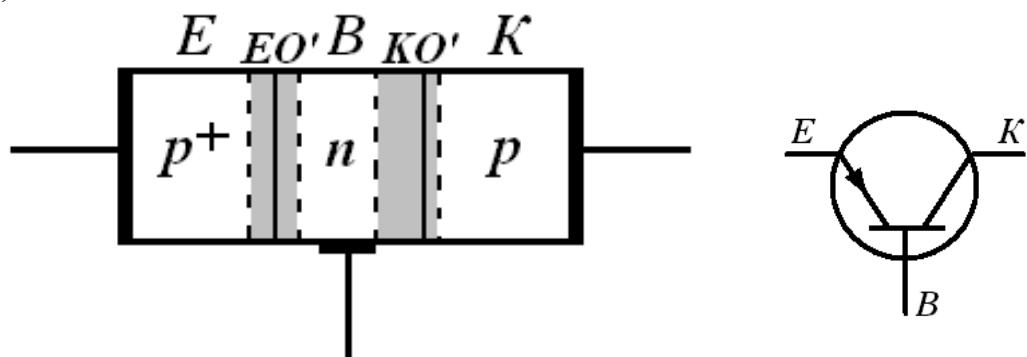
### BIPOLAR TRANZISTORLAR

#### 4.1. Umumiy ma'lumotlar

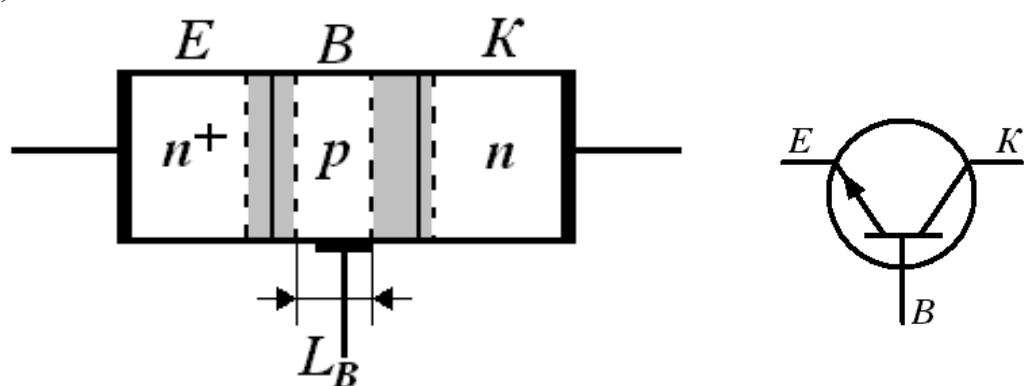
**Bipolar tranzistor** (BT) deb, o'zaro ta'sirlashuvchi ikkita  $p-n$  o'tishdan tashkil topgan va signallarni tok, kuchlanish yoki quvvat bo'yicha kuchaytiruvchi uch elektrodli yarimo'tkazgich asbobga aytildi. BTda tok hosil bo'lishida ikki xil (bipolar) zaryad tashuvchilar – elektronlar va kovaklar ishtirok etadi.

BT  $p$ - va  $n$ - o'tkazuvchanlik turi takrorlanuvchi uchta (emitter, baza va kollektor) yarimo'tkazgich sohaga ega (4.1a yoki b-rasmlar).

a)



b)



4.1-rasm.  $p-n-p$  (a) va  $n-p-n$  (b) turli BT lar tuzilmasi va ularning sxemada shartli belgilanishi.

Yarimo‘tkazgich sohalarni belgilashda asosiy zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi yuqori bo‘lgan soha  $p^+$  yoki  $n^+$  belgisi qo‘yilishi bilan boshqa sohalardan farqlanishi qabul qilingan.

Tranzistorning sohalari ichida eng yuqori konsentratsiyaga ega bo‘lgan chekka soha ( $n^+ - \text{soha}$ )  $n^+ - p - n$  yoki ( $p^+ - \text{soha}$ )  $p^+ - n - p$  turli tranzistorlarda **emitter (E)** deb ataladi. Emitterning vazifasi tranzistorning **baza (B)** sohasi deb ataluvchi o‘rta ( $p^-$  yoki  $n^-$  turli) sohasiga zaryad tashuvchilarni injeksiyalashdan iborat. Tranzistor tuzilmasining boshqa chekkasida joylashgan  $n^-$  soha ( $n^+ - p - n$ ) yoki  $p^-$  soha ( $p^+ - n - p$ ) **kollektor (K)** deb ataladi. Uning vazifasi baza sohasidagi noasosiy zaryad tashuvchilarni ekstraksiyalashdan iborat. Emitter bilan baza orasidagi  $p-n$  o‘tish **emitter o‘tish (EO‘)**, kollektor bilan baza orasidagi  $p-n$  esa o‘tish **kollektor o‘tish (KO‘)** deb ataladi.

Baza sohasi emitter va kollektor o‘tishlarning o‘zaro ta’sirlashuvini ta’minlashi kerakligi sababli, BTning baza sohasi kengligi  $L_B$  bazadagi noasosiy zaryad tashuvchilar diffuziya uzunligidan kichik ( $p^+ - n - p$  BT uchun  $L_B << L_n$ ,  $n^+ - p - n$  BT uchun  $L_B << L_p$ ) bo‘lmog‘i shart. Aks holda emitterdan bazaga injeksiyalangan asosiy zaryad tashuvchilar KO‘gacha yetib bormaydilar va BT samaradorligi pasayadi. Odatda, baza sohasi kengligi  $L_B \approx 0,01 \div 1$  mkm ni tashkil etadi.

Tuzilish xususiyatlariiga va tayyorlash texnologiyasiga ko‘ra BTlar **eritib tayyorlangan, planar** va **planar - epitaksial** tranzistorlarga ajratiladi. Qotishmali tranzistorlarning baza sohasida kiritmalar taqsimlanishi bir jinsli (tekis) bo‘lganligi sababli, unda elektr maydon hosil bo‘lmaydi. Shuning uchun EZNlar bazadan kollektorga diffuziya hisobiga ko‘chadilar.

Planar va planar – epitaksial tranzistorlarning baza sohasida kiritmalar konsentratsiyasi taqsimoti bir jinsli emas (notekis) bo‘lib, u kollektorga siljigan sari kamayib boradi. Bunday BTlar **dreyfli** tranzistorlar deb ataladi. Kiritmalar konsentratsiyasi gradienti ichki elektr maydon hosil bo‘lishiga olib keladi va EZNlar bazadan kollektorga dreyf va diffuziya jarayonlari hisobiga ko‘chadilar. Demak, dreyfli BTlarning tezkorligi yuqori bo‘ladi.

BTlar asosan chastotalarning keng diapazonida ( $0 \div 10$  GGs) va quvvat bo‘yicha ( $0,01 \div 100$  Vt) elektr signallarni o‘zgartuvchi, generator va kuchaytirgich sxemalarni hosil qilish uchun ishlataladi.

BTlar chastota bo‘yicha: past chastotali - 3 MGs gacha; o‘rta chastotali  $0,3 \div 30$  MGs; yuqori chastotali  $30 \div 300$  MGs; o‘ta yuqori chastotali - 300 MGs dan yuqori guruhlarga bo‘linadi.

Quvvat bo'yicha - kam quvvatli – 0,3 Vt gacha; o'rta quvvatli – 0,3 ÷ 1,5 Vt; katta quvvatli – 1,5 Vt dan yuqori guruhlarga ajratiladi.

Nanosekund diapazonida katta quvvatli impulslarni hosil qilishga mo'ljallangan ***ko'chkili*** tranzistorlar BTlarning yana bir turini tashkil etadi.

Tuzilishi bo'yicha BTlar ***ko'p emitterli (KET)***, ***ko'p kollektorli (KKT)*** va ***tarkibiy*** (Darlington va Shiklai) tranzistorlari bo'ladi.

BT kirishiga berilgan signal quvvat bo'yicha kuchaytiriladi. Buning uchun uni o'zgartiriladigan signal zanjiriga  $U_C$  (kirish yoki boshqaruvchi) hamda kuchaytirilgan  $R_{Y_u}$  (chiqish yoki boshqariluvchi) signal zanjiriga ulanadi.

BTni beshta asosiy ish rejimi mavjud.

Agar tashqi kuchlanish manbalari ( $U_{EB}$ ,  $U_{KB}$ ) yordamida EO' to'g'ri yo'nalishda, KO' esa teskari yo'nalishda siljitsilsa, u holda BT ***aktiv (normal)*** rejimda ishlaydi. Bu rejim analog sxemotexnikada keng qo'llaniladi.

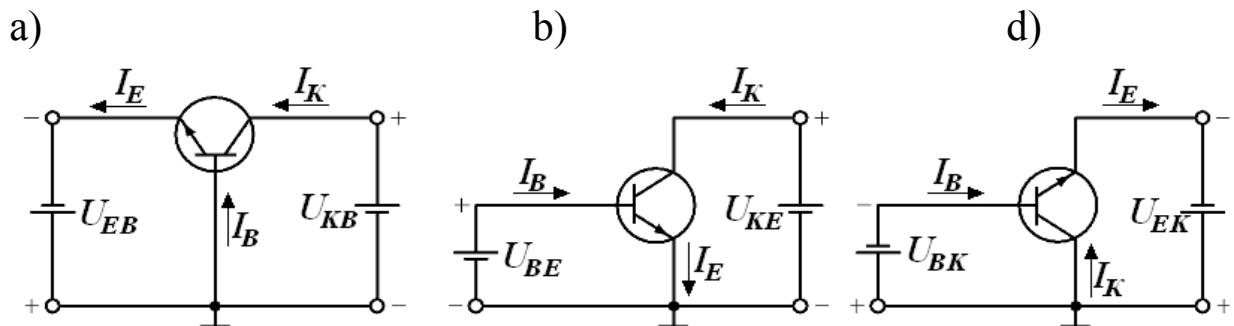
Agar EO' teskari yo'nalishda, KO' esa to'g'ri yo'nalishda siljitilgan bo'lsa, BT ***invers (teskari)*** rejimda ishlaydi.

Agar emitter va kollektor o'tishlar to'g'ri siljitilgan bo'lsa, BT ***to'yinish***, teskari siljitilgan bo'lsa - ***berk*** rejimda ishlaydi. Bu rejimlar raqamli sxemotexnikada keng qo'llaniladi. EO' to'g'ri siljitilganda KO'da EYuK hosil bo'lsa, BT ***injeksiya – voltaik*** rejimda ishlaydi.

BTning yana bir rejimi bo'lib, u teskari siljitilgan KO'ga yuqori kuchlanishlar yoki temperatura ta'sir etganda yuzaga keladi. Bu rejim ***teshilish*** rejimi deb ataladi. Ko'chkili tranzistorlar elektr teshilish hisobiga ishlaydi.

## 4.2. Bipolar tranzistorning ulanish sxemalari

BTda elektrodlar uchta bo'lgani sababli, uch xil ulanish sxemalari mavjud: ***umumiyl baza (UB)***; ***umumiyl emitter (UE)***; ***umumiyl kollektor (UK)*** (4.2-rasm).



4.2-rasm. BTning statik rejimda umumiyl baza (a), umumiyl emitter (b) va umumiyl kollektor (d) ulanish sxemalari.

Bunda BT elektrodalaridan biri sxemaning kirish va chiqish zanjirlari uchun umumiy, uning o‘zgaruvchan tok (signal) bo‘yicha potensiali esa nolga teng qilib olinadi. BTning 4.2-rasmda keltirilgan ulanish sxemalari aktiv rejimga mos.

### 4.3. Tranzistor tuzilmalarining energetik diagrammalari

BTning elektr signallar quvvatini kuchaytirish imkoniyati uning energetik diagrammasida yaqqol ko‘rinadi. Diagramma elektron va kovaklarning tuzilmada egallagan o‘rni bilan potensial energiyalarining bog‘liqligini ko‘rsatadi.

Dreyfsiz  $n-p-n$  tuzilmali BT energetik diagrammasi 4.3a-rasmda ko‘rsatilgan. Elektronlarning potensial energiyasi ( $\text{o‘tkazuvchanlik zonasi}$  tubi energiyasi  $W_C$ )  $n$  – yarimo‘tkazgichda kichik va  $p$  – yarimo‘tkazgichda katta. Kovaklar potensial energiyasi (valent zona shipi energiyasi  $W_V$ ), aksincha,  $n$  – yarimo‘tkazgichda katta va  $p$  – yarimo‘tkazgichda kichik.

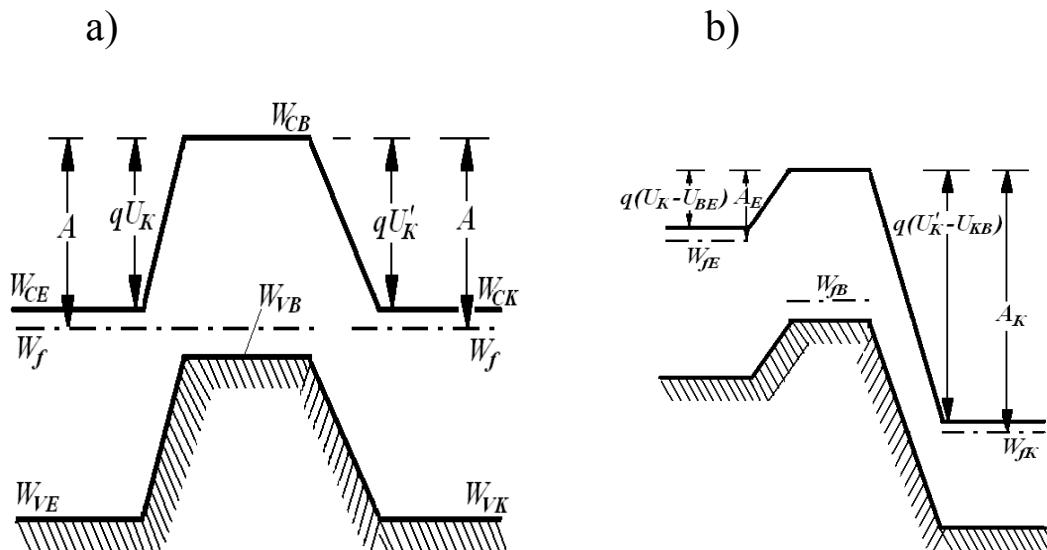
Elektronlarning emitterdan yoki kollektordan bazaga o‘tishida potensial barer balandligi elektronlarning  $p$ - va  $n$  - yarimo‘tkazgichlardagi potensial energiyalari ayirmasiga teng bo‘lgan mos potensial to‘siqlarni yengib o‘tishi bilan bog‘liq. Kovakning bazadan ( $p$  – yarim-o‘tkazgichdan) emitterga yoki kollektorga o‘tishida potensial barer balandligi elektronlar uchun o‘tkazuvchanlik zonadagi potensial barer kattaligiga teng potensial barerni yengib o‘tish bilan bog‘liq.

Muvozanat holatda Fermi sathi tuzilmaning barcha elementlari uchun bir xil, ya’ni elektronni emitterdan bazaga o‘tkazish uchun sarflanadigan ish, elektronni bazadan kollektorga o‘tkazishda ajraladigan energiyaga teng bo‘ladi. Emitter va kollektor orasida elektronlarning uzlusiz almashinushi, tabiiyki, butun tuzilma energiyasining o‘zgarishiga olib kelmaydi. Elektron emitterdan kollektorga hamda kovak kollektordan emitterga o‘tganda energiya balansi buzilmaydi.

EO‘ga to‘g‘ri siljитish, KO‘ga esa teskari siljитish berilganda, emitter – baza potensial barer pasayadi, kollektor – baza potensial barer esa ortadi. Energetik diagramma 4.3b-rasmda keltirilgan ko‘rinishga ega bo‘ladi.

O‘tishlarga berilgan kuchlanishlar natijasida tuzilmada energiya balansi o‘zgaradi. Emitter sohasi Fermi kvazisathining yuqoriga siljishi va potensial barerning mos kamayishi, elektronni EO‘dan o‘tkazish uchun zarur ishning kamayishini anglatadi. Xuddi shu vaqtida kollektor

sohasi Fermi kvazisathining pastga siljishi va KO‘ potensial barerining ortishi, elektronni bazadan kollektorga o‘tishda ajralib chiqadigan energiyaning ortishini anglatadi. Agar vaqt birligi ichida kollektorga o‘tuvchi elektronlar soni, xuddi shu vaqt davomida, emitterdan bazaga o‘tuvchi elektronlar soniga, hech bo‘lmaganda, kattalik darajasi bo‘yicha teng bo‘lsa, elektronlarni bazaga injeksiyalash uchun sarflanadigan quvvat, ushbu elektronlar kollektorga o‘tganda ajraladigan quvvatga nisbatan kichik bo‘ladi.



4.3-rasm.  $n-p-n$  turli dreysiz BTning muvozanat holatdagi (a) va aktiv rejimdagi (b) energetik diagrammalarini.

Ushbu ortiqcha quvvat chiqish zanjiri elektr toki quvvatidek namoyon bo‘ladi. Yuqorida ko‘rib o‘tilganlar BTda quvvat kuchaytirilishining fizik mohiyatini belgilaydi. Bazadan kollektorga yo‘nalgan elektronlar oqimi emitterdan bazaga oquvchi ushbu zarrachalar oqimi bilan bir xil bo‘lishi uchun, baza sohasi kengligi yetarlicha kichik va elektronlarning rekombinatiya hisobiga yo‘qolishi kam bo‘lmog‘i kerak.

Kovak kollektordan emitterga o‘tganda energiya balansi, albatta, shundayligicha qoladi. Lekin kollektor sohada kovaklar konsentratsiyasi emitterdagи elektronlar kontentratsiyasiga nisbatan juda kichik bo‘lgani sababli, birlik vaqt davomida kollektordan emitterga o‘tuvchi kovaklar soni elektronlarning emitterdan kollektorga o‘tishiga nisbatan mos marta kam bo‘ladi. Kovaklar o‘tishi hisobiga quvvat bo‘yicha yutug‘, elektronlar o‘tishi hisobiga quvvatdagi yutug‘ga nisbatan, inobatga olmasa bo‘ladigan darajada kam bo‘ladi.

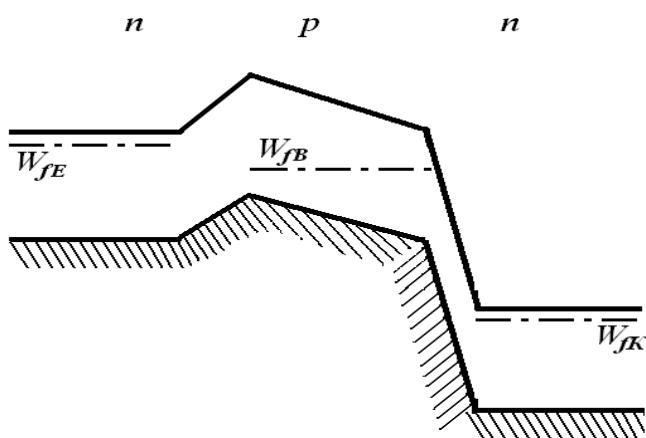
$p-n-p$  tuzilmali BTlarda esa quvvat bo‘yicha yutug‘ning asosiy qismi kovaklarning emitterdan kollektorga o‘tishi hisobiga bo‘ladi.

Elektronlarning kollektordan emitterga o‘tishi quvvat kuchaytirishda inobatga olmasa bo‘ladigan darajada kam bo‘ladi.

Tranzistorlarda quvvat o‘zgartirishning ba’zi tomonlari gidrodinamik energiyani o‘zgartirish jarayoniga o‘xshab ketadi. Emitter va kollektor sohalarni do‘nglik bilan ajratilgan ikkita suv havzasiga o‘xshatish mumkin. Tranzistor tuzilmaning muvozanat holatiga, gidrogeologlar tili bilan aytganda, yuqori va pastki tub sathlari bir xil va do‘nglik sathidan pastda yotgan holat to‘g‘ri keladi. EO‘dagi to‘g‘ri va KO‘dagi teskari siljishga yuqori tub sathi do‘nglik sathiga nisbatan yuqori ko‘tarilgan, tubning pastki sathi esa, aksincha, sezilarli pasaytirilgan holat to‘g‘ri keladi. Yuqori suv havzadagi suv do‘nglikdan oshib o‘tadi va qisman filtratsiya va bug‘lanish hisobiga kamayishiga qaramasdan (elektronlarning bazada rekombinatsiya bo‘lishi hisobiga kamayishi), ikkinchi suv havzasi chegarasigacha yetib boradi. Bu yerda, u pastki tub sathiga nisbatan katta potensial energiya zaxirasiga ega bo‘ladi va sharshara sifatida oqib, jamg‘arilgan energiyani ajratish uchun gidroturbina o‘rnatishni taqozo qiladi. Tranzistorlarda bunday turbinalar vazifasini kollektor zanjirining yuklama elementlari bajaradi.

*p-n-p* tuzilmali tranzistorlarda barcha jarayonlar yuqoridagilarga o‘xshash bo‘ladi, faqat ishchi suyuqlik rolini elektronlar emas, kovaklar bajaradi.

Dreyfli tranzistorlar baza sohasida kiritmalar notekis taqsimlangan bo‘lgani uchun elektr o‘tish bazaning butun kengligini egallaydi.  $n-p-n$  tuzilmali dreyfli tranzistor energetik diagrammasi 4.4-rasmda keltirilgan.



4.4-rasm.  $n-p-n$  turli dreyfli BTning aktiv rejimdagi energetik diagrammasi.

Bunday tranzistorda baza sohasi do‘nglikdan emas, balki kollektor tomonga og‘gan tekislikdan iborat. Elektronlarning bazadan o‘tishi diffuziya

bilan dreyf hisobiga amalga oshadi. Gidrodinamik o‘xshatishda suyuqlikning suv havzalar orasidagi harakati nafaqat gidrodinamik bosim ostida, balki ko‘proq gidrostatik bosim ostida yuz berishini anglatadi. Suv o‘tish tezligi ortadi, o‘tishdagi yo‘qotishlar esa kamayadi.

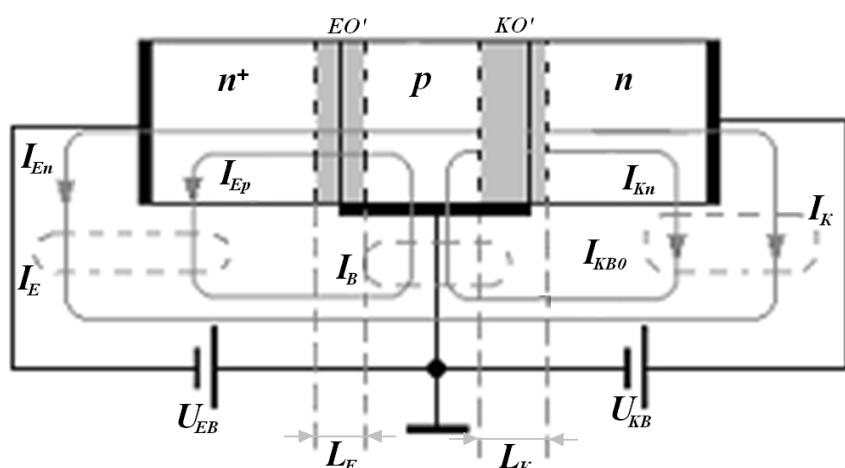
Quvvat o‘zgartirish jarayonlarini miqdor jihatdan ifodalash uchun, bazaga injeksiyalanuvchi elektronlar oqimi va KO‘ chegarasidagi ushbu zarrachalar oqimi orasidagi bog‘lanishni aniqlash kerak. Bu o‘z navbatida BT elektrodlar toklarini va turli ish rejimlarida ular orasidagi bog‘liqlikni aniqlashdan iborat ekanligini anglatadi.

#### 4.4. Tranzistorda elektrodlar toklari

UB sxemada ulangan, eritib tayyorlangan  $n-p-n$  BTning aktiv rejimda ishlashini ko‘rib chiqamiz (4.5-rasm).

BTning ishlashi uch hodisa hisobiga amalga oshadi:

- emitterdan asosiy zaryad tashuvchilarning bazaga injeksiyalanishi;
- bazaga injeksiyalangan EZTlarning diffuziya va dreyf hisobiga KO‘gacha yetib kelishi;
- bazaga injeksiyalangan va KO‘gacha yetib kelgan noasosiy zaryad tashuvchilarning ekstraksiyalanishi.



4.5-rasm. Aktiv rejim uchun kuchlanish manbalari qutblari va elektrodlar toklari yo‘nalishlari.

EO‘ to‘g‘ri siljitelganda ( $U_{EB}$  ta’milot manbasi hisobiga amalga oshiriladi) uning potensial bareri pasayadi va elektronlar emitterdan bazaga injeksiyalanadi. Elektronlarning emitterdan bazaga hamda

kovaklarning bazadan emitterga injeksiyalanishi hisobiga emitter toki  $I_E$  hosil bo‘ladi:

$$I_E = I_{En} + I_{Ep} , \quad (4.1)$$

bu yerda,  $I_{En}$ ,  $I_{Ep}$  – mos ravishda elektronlar va kovaklar injeksiya toklari.

Emitter tokining  $I_{Er}$  tashkil etuvchisi kollektor orqali oqmaydi va shuning uchun foydasiz tok hisoblanadi.  $I_{Ep}$  qiymatini kamaytirish uchun bazadagi aktseptor kirimalar konsentratsiyasi qiymati emitterdagi donor kirimalar konsentratsiyasiga nisbatan ikki tartib kichik qilib olinadi.

Emitter tokida elektronlarning injeksiya toki  $I_{En}$  ulushini **injeksiya koeffitsiyenti** deb ataluvchi kattalik ifodalarydi. U emitter ishslash samaradorligini belgilab, emitter tokidagi foydali tok ulushini ko‘rsatadi

$$\gamma = \frac{I_{En}}{I_E} . \quad (4.2)$$

Odatda,  $\gamma = 0,990-0,995$ ni tashkil etadi. Bazaga injeksiyalangan elektronlar, bazada kollektor tomonga diffuziyalanib KO‘gacha yetib boradi. So‘ngra kollektorga ekstraksiyalanadi (KO‘ning elektr maydoni ta’sirida kollektorga tortib olinadi) va kollektor toki  $I_{Kn}$  ni hosil qiladi.

Kollektorga o‘tish davomida injeksiyalangan elektronlarning bir qismi baza sohadagi kovaklar bilan uchrashib rekombinatsiyalanadi va ularning konsentratsiyasi kamayadi. Yetishmovchi kovaklar tashqi zanjir orqali kirib (elektr neytrallik sharti bajarilishi uchun), baza tokining rekombinatsiya takshil etuvchisi  $I_{BREK}$  ni hosil qiladi.  $I_{BREK}$  qiymati katta bo‘lgani uchun uni kamaytirishga harakat qilinadi. Bunga baza kengligini kamaytirish bilan erishiladi.

Emitterdan injeksiyalangan elektronlar tokining baza sohasida rekombinatsiya hisobiga kamayishi **elektronlarni tashish koeffitsiyenti** deb ataluvchi kattalik bilan ifodalanadi:

$$\alpha_T = \frac{I_{Kn}}{I_{En}} . \quad (4.3)$$

Real tranzistorlarda  $\alpha_T = 0,980 \div 0,995$ .

Aktiv rejimda tranzistorning KO‘ teskari yo‘nalishda siljitilgan ( $U_{KB}$  bilan amalga oshiriladi) ligi sababli, kollektor zanjirida **xususiy tok**

$I_{K0}$  oqadi. U ikki xil noasosiy zaryad tashuvchilarning dreyf toklaridan tashkil topgan. Natijada  $p$ - $n$  o'tishning teskari toki  $I_{K0} = I_{pn} + I_{np}$  amalda teskari kuchlanishga bog'liq bo'lmaydi va xona temperaturasida kremniyli o'tishlarda  $I_{K0}=10^{-15}$  A ni tashkil etadi. Shunday qilib, emitter toki **boshqaruvchi**, kollektor toki esa **boshqariluvchidir**. Shuning uchun BT **tok bilan borshqariluvchi asbob** deyiladi.

Kollektor toki ikki tashkil etuvchidan iborat

$$I_K = I_{Kn} + I_{K0} .$$

Agar  $I_{Kn}$  emitterning to'liq toki bilan bog'liqligi e'tiborga olinsa, u holda

$$I_K = \alpha I_E + I_{K0}, \quad (4.4)$$

bu yerda,  $\alpha = \gamma \alpha_T$  – **emitter tokini uzatish koeffitsiyenti**.  $\alpha < 1$  bo'lGANI uchun UB ulangan BT tokni kuchaytirmaydi ( $I_K \approx I_E$ ).

Baza elektrodidagi tok rekombinatsiya tashkil etuvchi  $I_{BREK}$  dan tashqari, EO'ning injeksiyalangan kovaklar toki  $I_{Ep}$  va KO'ning xususiy toki  $I_{K0}$  dan tashkil topadi. Ko'rinish turibdiki,

$$I_{B.REK} = (1 - \alpha_T) I_{En} . \quad (4.5)$$

Baza tokining rekombinatsiya  $I_{B.REK}$  va injeksiya  $I_{Ep}$  tashkil etuvchilari yo'nalishlari bir xil. Agar KO'ga qo'yilgan kuchlanish teskari yo'nalishda bo'lsa, uning xususiy toki  $I_{K0}$  teskari yo'nalishda bo'ladi. Shuning uchun

$$I_K = (1 - \alpha_T) I_{En} + I_{Ep} - I_{K0} = (1 - \alpha) I_E - I_{K0} . \quad (4.6)$$

Tok bo'yicha katta kuchaytirish koeffitsiyentini ta'minlovchi sxema 4.2-b rasmida keltirilgan bo'lib, unda BT UE sxemada ulangan. Ushbu sxemada umumiy elektrod bo'lib emitter, kirish toki bo'lib – baza toki, chiqish toki bo'lib esa – kollektor toki xizmat qiladi.

Kirxgofning birinchi qonuniga muvofiq emitter toki tranzistorning boshqa elektrodlari toklari bilan quyidagi munosabat orqali bog'langan:

$$I_E = I_B + I_K .$$

(4.4) va (4.5) munosabatlarni e'tiborga olgan holda UE ulangan sxemada kollektor toki uchun tenglama quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

$$I_K = \alpha(I_B + I_K) + I_{K0} .$$

Bundan

$$I_K = \frac{\alpha}{1-\alpha} I_B + \frac{1}{1-\alpha} I_{K0}. \quad (4.7)$$

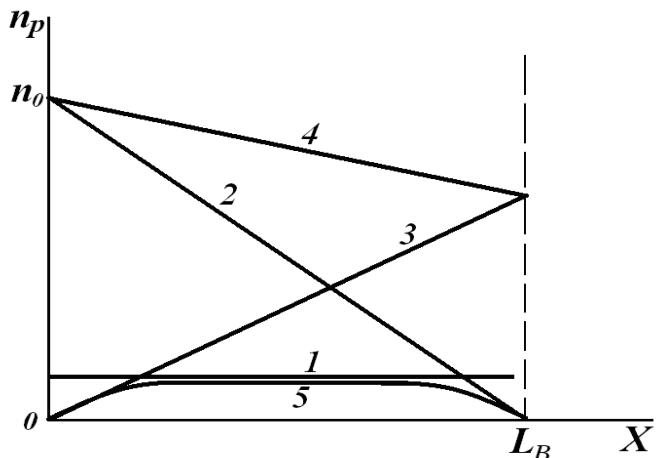
Agar  $\beta = \frac{\alpha}{1-\alpha}$  deb belgilansa, (4.7) ifodani quyidagi ko‘rinishda yozish mumkin

$$I_K = \beta I_B + (\beta + 1) I_{K0}. \quad (4.8)$$

$\beta$  koeffitsiyent **baza tokini uzatish koeffitsiyenti** deb ataladi.  $\beta$  ning qiymati  $10 \div 1000$  bo‘lib, UE sxemada ulagan BT yaxshi tok kuchaytirgich hisoblanadi.

#### **4.5. Bipolar tranzistor ish rejimlarini elektrodlar toklariga ta’siri**

Kollektor va emitter toklarining o‘zaro bog‘lanishi baza orqali amalga oshadi. Dreyfsiz BT bazasida turli rejimlarda zaryad tashuvchilar kontrsenatsiyasining taqsimlanishi 4.6-rasmida ko‘rsatilgan.



4.6-rasm. Turli rejimlarda zaryad tashuvchilarning BT bazasida taqsimlanishi:

- 1 –muvozanat holat ( $U_{EB} = 0$ ,  $U_{KB} = 0$ ), 2 – aktiv, 3 – invers,
- 4 –to‘yinish, 5 – berk rejimlarga mos keladi.

Bazaning chap tomoni EO‘dan boshlanib  $X=0$ , o‘ng tomoni KO‘ bilan chegaralanadi  $X=L_B$ . Aktiv rejimda emitterdan asosiy zaryad tashuvchilar bazaga injeksiyalangani sababli, bazaning chap tomon chegarasida, EO‘ga yaqin sohada, konsentratsiyasi  $n_0$ ni tashkil etuvchi nomuvozanat elektronlar paydo bo‘ladi. Bazaning o‘ng tomonida, KO‘

yaqinida, noasosiy zaryad tashuvchilar KO‘ning ichki elektr maydoni yordamida ekstraksiyalangani sababli, elektronlar konsentratsiyasi muvozanat holatdagi  $n_p$  konsentratsiyaga nisbatan e’tiborga olmasa bo‘ladigan darajada kichik bo‘ladi. Bazada elektronlar konsentratsiyasi gradienti  $dn/dx$  hosil bo‘lgani hisobiga elektronlar konsentratsiya katta sohadan kam tomonga diffuziyalanib harakatlanadi va bazada elektronlarning diffuziya tokini hosil qiladi:

$$I_n(x) = S_E q D_n \frac{dn}{dx},$$

bu yerda,  $S_E$  – EO‘ning yuzasi;  $D_n$  – elektronlarning baza sohadagi diffuziya koeffitsiyenti.

Baza sohasida elektronlar nochiziqli taqsimlanadi, chunki harakat davomida elektronlar rekombinatsiya hisobiga yo‘qoladi. Elektronlarning taqsimlanishidagi farq juda kichik bo‘lgani sababli, uni rasmda ko‘rsatish qiyin.

**Dreyfli** BT bazasida elektronlar toki diffuziya va dreyf tashkil etuvchilaridan tashkil topadi:

$$I_n(x) = S_E q D_n \frac{dn}{dx} + S_E q \mu_n n(x) E_B,$$

bu yerda,  $n(x)$  – ixtiyoriy  $x$  kesimda elektronlar konsentratsiyasi;  $E_B = (kT/qN_A)/(dN_A/dx)$  – akseptor kiritmalar konsentratsiyasi  $N_A$  notejis taqsimlangan bazada ichki elektr maydon kuchlanganligi.

Invers rejimda KO‘ to‘g‘ri yo‘nalishda siljitelgan bo‘lib, elektronlar kollektordan bazaga injeksiyalanadi. Baza sohasidagi noasosiy zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi kollektordan emitterga kamayib boradi va bu holda tok teskari yo‘nalgan bo‘ladi. To‘yinish rejimida, ikkala  $p-n$  o‘tish to‘g‘ri siljitelganda,  $p-n$  o‘tishlar yaqinida elektronlar konsentratsiyasi muvozanat holatdagiga qaraganda yuqori bo‘ladi, shuning uchun  $n(x)$  konsentratsiyaning bazada taqsimlanishi 4-chiziq bilan ifodalanadi. Ushbu taqsimlanishni aktiv va invers rejimlardagi konsentratsiyalar taqsimlanishi yig‘indisi sifatida ko‘rsatish mumkin. Ikkala  $p-n$  o‘tishga teskari siljitim berilgan berk rejimda, bazaning  $p-n$  o‘tishlarga yaqin sohalarida, elektronlar konsentratsiyasi amalda nolga teng bo‘lib, muvozanat holatda bazada taqismlanganga qaraganda kamroq bo‘ladi (5-chiziq).  $p-n$  o‘tishlar yaqinida hosil bo‘ladigan konsentratsiya gradientlari  $p-n$  o‘tishlarning teskari toklarini aniqlaydi. Zaryad tashuvchilarning bazada taqsimlanishini bilish  $p-n$  o‘tishlarga berilgan kuchlanishlarning tranzistor elektrodlaridagi toklar qiymatiga ta’sirini grafik ravishda yaqqol ko‘rsatish imkonini beradi. Yuqorida

keltirilgan zaryad tashuvchilar taqsimlanishi o‘tishlarga berilgan kuchlanishlar ta’sirida baza sohasi kengligining o‘zgarishlarini e’tiborga olmagan holda ko‘rib chiqildi. Real BTlarda  $p-n$  o‘tishlarga berilgan kuchlanishlar ta’sirida  $p-n$  o‘tish kengligi o‘zgaradi, bu o‘z navbatida baza sohasi kengligi  $L_B$  ning o‘zgarishiga olib keladi. Agar  $p-n$  o‘tishlar kengaysa, baza torayadi va aksincha bo‘ladi. Ushbu hodisa ***Yerli effekti*** yoki ***baza kengligi modulyatsiyasi*** deb ataladi.

Yerli effekti qanday natijalarga olib kelishi mumkinligini ko‘rib chiqamiz.

Aktiv rejimda KO‘dagi teskari kuchlanish qiymati  $U_{KB}$  ortgan sayin baza kengligi  $L_B$  kichiklashadi. Bu o‘z navbatida bazaga injeksiyalangan elektronlar konsentratsiyasi gradientini oshiradi, natijada emitter toki ortadi. Baza kengligi kamayishi bilan, emitter tokining rekombinatsiya hisobiga yo‘qolishi kamayib, tashish koeffitsiyenti  $\alpha_T$  qiymati ortadi.

To‘yinish rejimida emitter va kollektordan bazaga elektronlar injeksiyalanadi. Natijada  $U_K$  ortishi bilan EO‘ning elektronlar toki keskin kamayadi. Emitter samaradorligi ham keskin kamayib,  $U_K = U_E$  bo‘lganda  $\gamma=0$  bo‘ladi.

Berk rejimda  $\gamma=0$ . Invers rejimda  $p-n$  o‘tishlar vazifalari almashadi – KO‘ boshqaruvchi, EO‘ boshqariluvchi bo‘lib qoladi.

#### 4.6. Bipolar tranzistorning elektr modellari

***Umumiy ma’lumotlar.*** Modellashning asosiy vazifasi BT elektr xarakteristikalari bilan fizik parametrlari orasidagi bog‘lanishni aniq-lashdan iborat. Buning uchun BT elektr model ko‘rinishida keltiriladi. Uning modeli ba’zan ***ekvivalent sxema*** yoki ***almashlash sxemasi*** deb ham ataladi.

Elektr modelda BT oddiy elementlar (diod, tok manbai, rezistor va kondensatorlar) yoki to‘rt qutbli bilan almashtiriladi. Tranzistor modellari elektron sxemalar parametrlari va xarakteristikalarini hisoblashda va eng muhimmi, integral sxemalarni ishlab chiqarishda, murakkab sxemani sodda va aniq modellar asosida tahlil qilish zarur bo‘lganda ishlatiladi.

Ba’zi modellar tranzistorning statik rejimi uchun, boshqalari esa – dinamik rejimi uchun ishlab chiqilgan. BT elektrodlaridagi kuchlanishlar vaqt bo‘yicha o‘zgarmas bo‘lgan rejim ***statik rejim*** deyiladi. Bu vaqtida rejimning barcha parametrlari vaqt davomida o‘zgarmas qoladi.

Tranzistor ishlaganda, uning elektrodlari zanjirlariga o‘zgarmas kuchlanish manbalaridan tashqari, kuchaytirilishi yoki o‘zgartirilishi zarur bo‘lgan signal manbai ham ulanadi. Signal berilganda tranzistor elektrodlaridan birida kuchlanish (tok) vaqt davomida *o‘zgaruvchan* bo‘lib tranzistor *dinamik rejim* holatida bo‘ladi.

Umumiy holda, tok va kuchlanishlarning o‘zgaruvchan tashkil etuvchilari orasidagi bog‘lanish bilan ularning o‘zgarmas tashkil etuvchilari orasidagi bog‘lanish bir-biridan farq qiladi ((4.4) va (4.8) tenglamalar). Buning ikkita sababi bor. Birinchidan, tranzistor *p-n* o‘tishlarining barer sig‘imlari mavjud, kollektor va baza sohalari sezilarli hajmiy qarshilikka ega. Shular hisobiga *p-n* o‘tishlardagi kuchlanishlar tranzistor elektrodlaridagi kuchlanishlar bilan sinfaz o‘zgarmaydilar va amplitudasi bo‘yicha elektrodlardagi kuchlanishlarga nisbatan doim kichik qiymatga ega bo‘ladi. Kuchlanishlar qiymatidagi farq signal chastotasi ortishi bilan ortadi. Ikkinchidan, zaryad tashuvchilarning baza orqali o‘tishi, ya’ni EO‘ diffuziya sig‘imining qayta zaryadlanishi inersion jarayondir. Shuning uchun, dinamik rejimda elektrodlar toklarining oniy qiymatlari *p-n* o‘tishlardagi kuchlanishlarning oniy qiymatlariga mos kelmay qoladi, zaryad tashuvchilarning emitterdan kollektorgacha yetib borishi uchun, kollektor tokining kechikishi deb ataluvchi ma’lum vaqt zarur bo‘ladi. Shunday bo‘lishiga qaramasdan, agar kechikish vaqt o‘zgaruvchan kuchlanishning o‘zgarish davriga nisbatan juda kichik bo‘lsa, o‘zaro bog‘lanishlarning farqi katta bo‘lmaydi, ya’ni oniy qiymatlari bog‘lanishlari amalda statik rejimdagi o‘zgarmas qiymatlari orasidagi bog‘lanishlar kabi bo‘ladi. Bunday chastotalarni *past chastotalar* deb atash, past chastotalardagi dinamik rejimni esa – *kvazistatik rejim* deb atash qabul qilingan.

Signal qiymati, ya’ni o‘zgaruvchan tashkil etuvchilari katta yoki kichik bo‘lishi mumkin.

Kirish va chiqish signallari o‘zgaruvchan tashkil etuvchilari orasida chiziqli bog‘lanish kuzatiluvchi signal *kichik signal* deb ataladi. Agar kirish signali amplitudasi ikki marta kamaytirilsa, o‘lchanayotgan parametr qiymati, masalan, kuchaytirish koeffitsiyenti,  $\pm 10\%$ ga o‘zgarsa, shartli ravishda signal amplitudasi yetarlicha kichik deb hisoblanadi. Kichik signalni boshqa ta’riflari ham mavjud.

O‘zgaruvchan va o‘zgarmas tashkil etuvchilar turli modellar yordamida hisoblanadi va tahlil qilinadi. O‘zgarmas tashkil etuvchilarni tahlil qilishda u yoki bu sonli integral parametrlarga ega *nochiziqli Ebers – Moll modeling* turli variantlari ishlatiladi. Ularning nochiziqli

deyilishiga sabab, katta signal rejimida diod va sig‘imlarning nochiziqli xarakteristikalarga egaligidadir.

Kichik o‘zgaruvchan tashkil etuvchilarni tahlil qilishda nochiziqli modellardan foydalanishning ma’nosi yo‘q, chunki differensiallar deb ataluvchi kichik o‘zgarishlar orasidagi bog‘lanishlar funksiyalarning o‘zi bilan emas, balki ularning differensiallari bilan belgilanadi. Shu sababdan o‘zgaruvchan tashkil etuvchilarni tahlil qilishda maxsus **kichik signalli** (chiziqli) dinamik modellardan foydalilanadi. Bunday modellarda tok va kuchlanishlarning kichik o‘zgarishlarini bog‘lovchi kattaliklar tranzistorning **differensial parametrlari** deb ataladi.

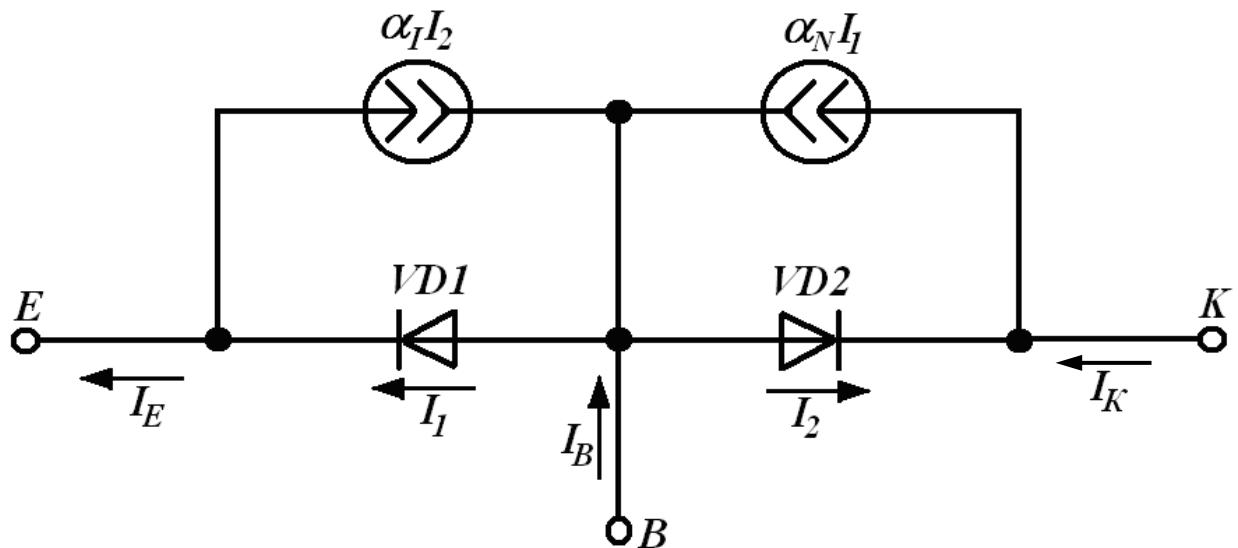
**Statik rejimda BTning nochiziqli elektr modeli (Ebers – Moll modeli).** Ebers – Moll modeli tranzistor  $p-n$  o‘tishlari orqali aktiv (normal) (4.6) va invers rejimlarda oquvchi toklar uchun yozilgan tenglamalarga asoslanadi,

$$I_K = \alpha I_E + I_{K0}, \quad (4.9)$$

$$I_E = \alpha_I I_K + I_{E0},$$

bu yerda,  $\alpha$  va  $\alpha_I$  – mos ravishda, aktiv va invers rejimlarda emitter tokini uzatish integral koeffitsiyenti.

$n-p-n$  tranzistor uchun modelning eng sodda varianti 4.7-rasmda ko‘rsatilgan.



4.7-rasm. BT uchun Ebers – Moll modeli.

Model ikkita qarama-qarshi ulangan tok manbalari va ikkita dioddan tashkil topgan. VD1 diod EO‘ xususiyatlarini, VD2 diod esa KO‘ xususiyatlarini modellashtiradi.  $\alpha_I I_2$  va  $\alpha_N I_1$  tok manbalari mos diodlar bilan boshqariladi. Tok manbalarining ichki qarshiligi juda yuqori bo‘lgani sababli, zanjir qarshiligi qiymatiga bog‘liq bo‘lmagan holda, zanjirdan oqayotgan tok qiymatini belgilaydi.

Diodlar VAXlari (2.9) ga muvofiq approksimatsiyalanadi:

$$I_1 = I_{0E} \left( e^{\frac{U_{BE}}{\varphi_r}} - 1 \right), \quad I_2 = I_{0K} \left( e^{\frac{U_{BK}}{\varphi_r}} - 1 \right),$$

bu yerda,  $I_{0E}$ ,  $I_{0K}$  – model parametrlari,  $\varphi_r = kT/q$ .

Emitter, kollektor va baza toklari modelning ichki toklari bilan quyidagicha bog‘langan

$$I_E = I_{0E} \left( e^{\frac{U_{BE}}{\varphi_r}} - 1 \right) - \alpha_I I_{0K} \left( e^{\frac{U_{BK}}{\varphi_r}} - 1 \right), \quad (4.10)$$

$$I_K = \alpha I_{0E} \left( e^{\frac{U_{BE}}{\varphi_r}} - 1 \right) - I_{0K} \left( e^{\frac{U_{BK}}{\varphi_r}} - 1 \right), \quad (4.11)$$

$$I_B = I_E - I_K = (1 - \alpha) I_{0E} \left( e^{\frac{U_{BE}}{\varphi_r}} - 1 \right) - (1 - \alpha_I) I_{0K} \left( e^{\frac{U_{BK}}{\varphi_r}} - 1 \right). \quad (4.12)$$

Ushbu tenglamalar BT ning matematik modellaridir. Ular asosida turli ularish sxemalarda statik VAXlarning ixtiyoriy oilasi uchun analitik ifodalarni topish mumkin.

Masalan, (4.10) tenglama UB ulangan sxema uchun statik kirish xarakteristikalarini bevosita aniqlaydi. UB ularish sxemasida ulangan BT ning statik chiqish xarakteristikalarini aniqlovchi ifoda (4.11) tenglamani (4.10)ni e’tiborga olgan holda o‘zgartirish yo‘li bilan hosil qilinadi

$$I_K = \alpha I_E - (1 - \alpha \alpha_I) - I_{0K} \left( e^{\frac{U_{BK}}{\varphi_r}} - 1 \right).$$

UE ulangan sxema uchun kirish xarakteristikalarini ifodalovchi munosabatlar (4.12) da  $U_{BK} = U_{BE} - U_{KE}$  deb olinadi. Sxemada ulangan BT ning chiqish xarakteristikalarini ifodalovchi munosabatlar (4.11) va (4.12) da  $U_{BK} = U_{BE} - U_{KE}$  va  $U_{BE}$  o‘zgaruvchini almashtirish orqali topiladi.  $I_B > I_{0K}$  bo‘lganda u quyidagi ko‘rinishga keladi:

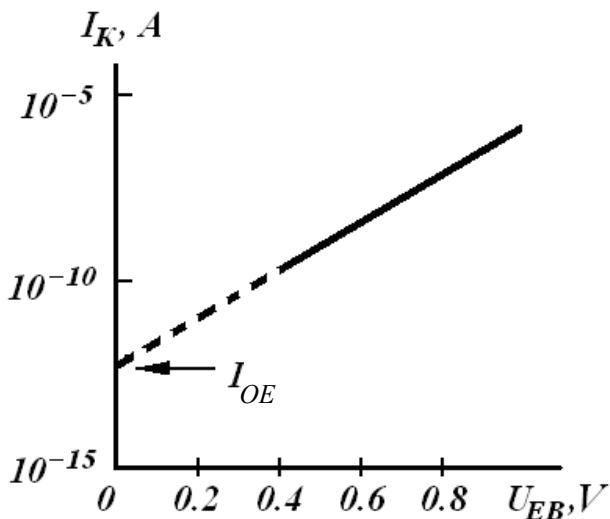
$$I_K = \frac{\beta I_B \left[ 1 - \frac{1}{\alpha_I} e^{-\frac{U_{KE}}{\varphi_r}} \right]}{1 - \frac{\beta}{\beta_I} e^{-\frac{U_{KE}}{\varphi_r}}} ,$$

bu yerda,  $\beta_I = \frac{\alpha_I}{1 - \alpha_I}$ .

Shunday qilib, modelning to‘rtta parametri bor:  $I_{0E}, I_{0K}$ ,  $\alpha$  va  $\alpha_I$ .  $\alpha$  va  $\alpha_I$  parametrlar emitter va kollektor toklarini mos ravishda aktiv va invers rejimlarda o‘lchash va quyidagi formulalar bo‘yicha hisoblashlar orqali topiladi:

$$\alpha = \frac{I_K - I_{0K}}{I_E}; \quad \alpha_I = \frac{I_E - I_{0E}}{I_K}. \quad (4.13)$$

Ushbu formulalarda  $I_{0K}$  tok normal aktiv rejimda, emitter zanjiri uzilgan holda ( $I_E=0$ ), KO‘ning teskari tokini,  $I_{0E}$  esa – aktiv rejimda, kollektor zanjiri uzilgan holda ( $I_K=0$ ), EO‘ning teskari tokini tashkil etadi.



4.8-rasm. Ebers – Moll modelidagi emitter diodining yarim logarifmik mashtabda qurilgan VAXi.

Parametr  $I_{0E}$  EO‘ VAXning teskari shahobchasi orqali o‘lchanil-maydi. Shuning uchun  $I_{0E}$  ni aniqlashda  $U_{KB} = \text{const}$  bo‘lgandagi  $I_K = f(U_{EB})$  bog‘liqlik 4.8-rasmda ko‘rsatilgandek yarim logarifmik mashtabda quriladi. Tok  $I_{0E} U_{EB} = 0$  bo‘lganda  $I_K$  tokining qiymatiga teng bo‘ladi. Invers rejimda xuddi shunga o‘xshab  $I_E = f(U_{KB})$  o‘lchashlarni bajarib va grafik qurib  $U_{KB}=0$  bo‘lganda  $I_{0K}$  ni aniqlash mumkin.

Eng sodda Ebers – Moll modelida  $I_{0E}$ ,  $I_{0K}$ ,  $\alpha$  va  $\alpha_i$  lar o‘zgarmas, ya’ni elektrodlardagi tok va kuchlanishlarga bog‘liq emas, deb hisoblanadi. Modelning aniqligini oshirish uchun unga emitter, baza va kollektor sohalarining hajmiy qarshiligi qo‘silib, Yerli effekti inobatga olinadi. Bu esa, o‘z navbatida, model parametrlari sonining oshishiga, tranzistor modelining murakkablashuviga olib keladi. Bundan tashqari, ushbu model tranzistorning statik xarakteristikalarini aniqlaydi va unga yuqori chastotali signallar ta’sir etgandagi inersiya xususiyatlarini aks ettirmaydi.

#### **4.7. Bipolar tranzistorning statik xarakteristikalari**

Ebers – Moll tenglamalari (4.13) BT statik rejimlarini tahlil qilish va statik xarakteristikalarini topish uchun qo’llaniladi. Chunki bu tenglamalar tranzistor  $p-n$  o‘tishlaridagi har qanday kuchlanishlarda uning asosiy xususiyatlarini to‘liq aks ettiradi. Ammo shuni ham aytib o‘tish kerak-ki, modelda  $I_{0E}$  va  $I_{0K}$  toklar  $p-n$  o‘tishlarning o‘zida zaryad tashuvchilarning generatsiyalanish va rekombinatsiyalanishini hamda Yerli effektini e’tiborga olmaydi. Shu sababdan UB, UE va UK ulangan sxemalarda BTning real xarakteristikalarini ko‘rib chiqamiz.

##### ***BT statik kirish xarakteristikalari.***

***Kirish xarakteristikasi*** deb, chiqish kuchlanishining berilgan va o‘zgarmas qiymatlarida, kirish tokining kirish kuchlanishiga bog‘liqligini ko‘rsatuvchi grafikka aytildi.

***UB sxema.*** UB ulangan sxemada kirish toki bo‘lib emitter toki  $I_E$ , kirish kuchlanishi bo‘lib emitter – baza kuchlanishi  $U_{EB}$ , chiqish kuchlanishi bo‘lib esa – kollektor – baza kuchlanishi  $U_{KB}$  xizmat qiladi. Shuning uchun UB ulangan sxemaning kirish xarakteristikalari KO‘dagi kuchlanish  $U_{KB}$  ning belgilangan qiymatlarida  $I_E=f(U_{EB})$  bog‘lanish orqali ifodalanadi.

BTda emitter va kollektor o‘tishlarning o‘zaro ta’siri o‘tishlarga quyilgan kuchlanish qutblariga bog‘liq. Masalan, aktiv rejimda KO‘ toki baza – emitter kuchlanishi bilan aniqlanadigan EO‘ tokiga bog‘liq. KO‘ kuchlanishining EO‘ tokiga ta’siri nisbatan sustroq bo‘ladi. To‘yinish rejimida ikkala o‘tish bazaga zaryad tashuvchilarni injeksiyalaydi va KO‘ning EO‘ tokiga ta’siri kuchli bo‘ladi.

Agar emitter toki  $I_E$  da kovaklar toki elektronlar tokiga nisbatan foizning ulushlarini tashkil etishini e’tiborga olinsa, simmetrik tuzilmali

UB ulangan BTning kirish xarakteristikalar oilasi quyidagi tenglama bilan ifodalash mumkin:

$$I_E = I_{0E} \left( e^{\frac{q|U_{BE}|}{\varphi_r}} - e^{-\frac{q|U_{BK}|}{\varphi_r}} \right). \quad (4.14)$$

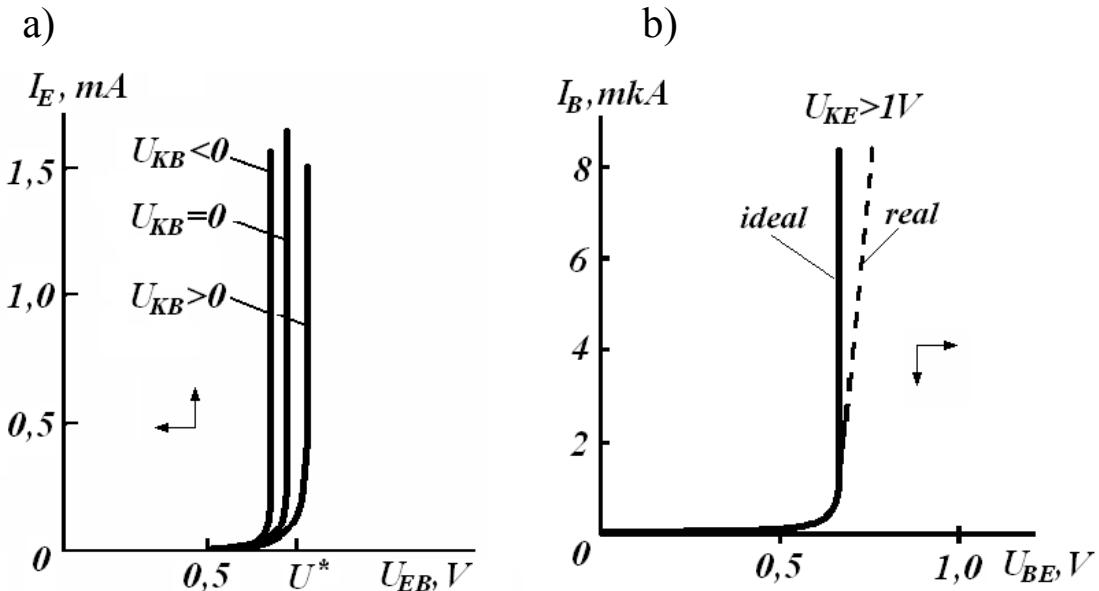
$U_{KB}=0$  bo‘lganda xarakteristika tenglamasi

$$I_E = I_0 \left( e^{\frac{q|U_{BE}|}{\varphi_r}} - 1 \right) \quad (4.15)$$

ko‘rinishga ega bo‘lib, diod VAXiga o‘xshaydi. Shunga qaramasdan, diodda  $I_0 \sim 1/L$  ga, tranzistorda esa  $I_0 \sim 1/L_B$  ekanligini e’tiborga olish lozim. Aktiv rejimda  $\exp(-q|U_{KB}|/kT)$  ni e’tiborga olmasa ham bo‘ladi, unda

$$I_E = I_0 e^{\frac{q|U_{BE}|}{\varphi_r}}. \quad (4.16)$$

ko‘rinib turibdiki, UB ulangan sxemada kirish xarakteristikasi ordinatalar o‘qida  $I_0$  kesma kesuvchi eksponenta orqali ifodalanadi. KO‘ga berilgan teskari kuchlanish qiymati ortgan sari Yerli effekti hisobiga baza kengligi kamayadi,  $I_0$  esa – ortadi, chunki  $I_0$  baza kengligi  $L_B$  ga teskari proporsional bog‘langan. Shu sababli,  $U_{KB}$  ortishi bilan kirish xarakteristikalari chapga va yuqoriga siljiydi (4.9a-rasm).



4.9-rasm. UB (a) va UE (b) ulangan BTning kirish xarakteristikalar oilasi.

**UE sxema.** UE ulangan sxemada kirish toki bo‘lib baza toki  $I_B$ , chiqish kuchlanishi bo‘lib kollektor – emitter kuchlanishi  $U_{KE}$  xizmat qiladi. Shuning uchun kirish xarakteristikalar oilasi bo‘lib kollektor – emitter kuchlanishi  $U_{KE}$  ning belgilangan qiymatlarida  $I_B=f(U_{BE})$  bog‘lanish xizmat qiladi.  $U_{KE} = U_{KB} + U_{BE}$  bo‘lgani uchun  $U_{KE}$  ning o‘zgarmas qiymatlarida kirish kuchlanishi  $U_{BE}$ ning o‘zgarishlari KO‘dagagi  $U_{KB}$  kuchlanishning o‘zgarishlariga olib keladi. Bu esa, o‘z navbatida,  $I_E$  toki qiymatlariga va KO‘ning xususiy toki  $I_{K0}$  qiymatlariga ta’sir ko‘rsatadi.

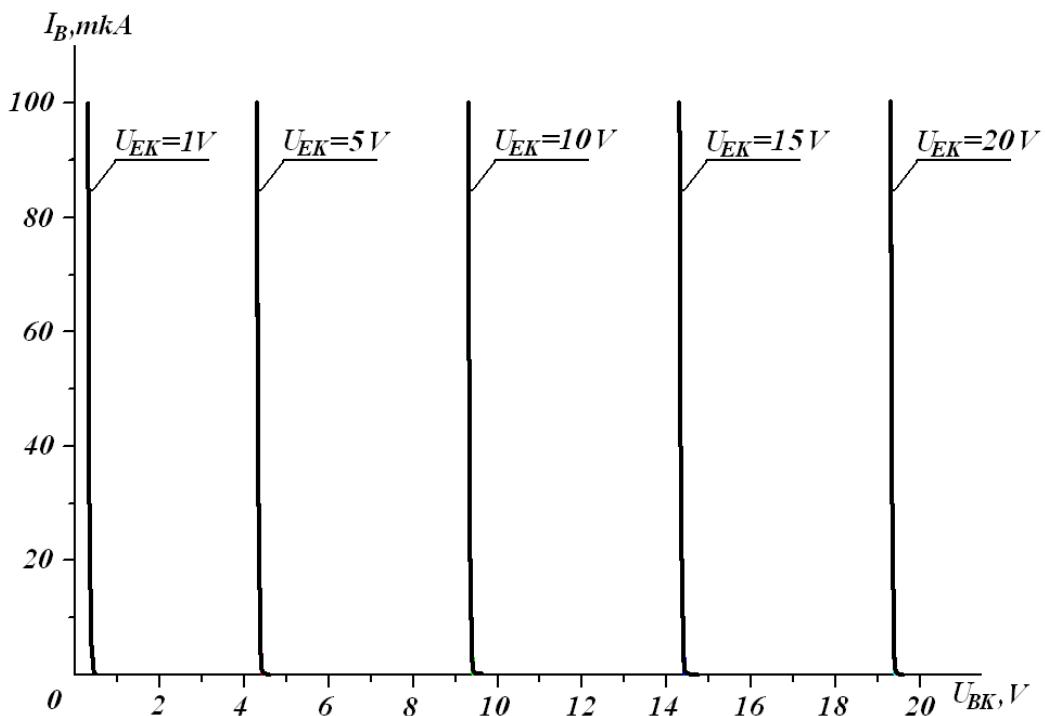
Aktiv rejimda,  $|U_{KE}| > |U_{BE}|$  bo‘lganda, tranzistor kirish xarakteristikalarini ko‘rib chiqamiz. Bu holda emitter toki (4.14) ifoda bilan aniqlanadi, kirish xarakteristikasi (4.6)ga muvofiq

$$I_B = (1 - \alpha) I_{0E} e^{\frac{qU_{BE}}{\varphi_r}} - I_{K0} . \quad (4.17)$$

(4.17) va (4.16)larni solishtirib UB va UE ulangan sxemalarda kirish xarakteristikalar ko‘rinishi eksponensial ekanini va tikligi bo‘yicha bir-biridan farqlanishini ko‘ramiz. UE ulangan sxemada kirish xarakteristikasi tikligi UB sxemada ulangan BT kirish xarakteristikasi tikligidan  $1/(1-\alpha) = \beta + 1$  marta kichik.  $U_{BE}=0$  bo‘lganda  $\alpha \leq 1$  va baza toki amalda  $I_{K0}$  ga teng bo‘lib qoladi, ya’ni o‘z yo‘nalishini o‘zgartiradi. Teskari kuchlanish qiymati ortishi bilan  $I_{K0}$  tok ham ortishi ma’lum. Shuning uchun  $U_{KE}$  kuchlanish ortishi bilan kirish xarakteristikalari pastga va o‘ngga siljiydi (4.9b-rasm).

Agar  $U_{BE} > 0$  va bunda  $U_{KE} = 0$  bo‘lsa (kollektor va emitter potensiallari bir xil), ikkala  $p-n$  o‘tish to‘g‘ri yo‘nalishda siljigan bo‘ladi. Kirish xarakteristikasi to‘yinish rejimiga mos keladi, baza toki esa emitterdan va kollektordan bir vaqtning o‘zida elektronlar injeksiyalangani uchun baza toklari yig‘indisiga teng bo‘ladi.  $U_{BE}$  kuchlanishi ortishi bilan ikkala  $p-n$  o‘tishdagi injeksiya ortadi, bazada noasosiy zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi ortadi, bu esa o‘z navbatida bazada rekombinasiyaning ortishiga, baza tokining keskin ortishiga olib keladi.

**UK sxema.** UK ulangan sxemada kirish toki – baza toki  $I_B$ , chiqish kuchlanishi esa  $U_{EK}$  kuchlanishdir. Demak, kirish xarakteristikalar oilasi  $U_{BK}$  kuchlanishning belgilangan qiymatlarida  $I_B=f(U_{EK})$  bog‘liqlik orqali ifodalananadi (4.10-rasm).  $U_{BK} = U_{EK} - U_{EB}$  bo‘lgani uchun  $U_{EK}$  ning o‘zgarmas qiymatlarida  $U_{BK}$  o‘zgarishlari baza toki  $I_B$  ni eksponensial kamaytiradi. Tranzistorning dinamik kirish qarshiligi UE ulangan sxemadagidek bo‘ladi.



4.10-rasm. BTning UK ulanishdagi kirish xarakteristikalari.

### *Bipolar tranzistorning statik chiqish xarakteristikalari.*

**Chiqish xarakteristikasi** deb kirish tokining berilgan, o‘zgarmas qiymatlarida chiqish toki bilan chiqish kuchlanishi orasidagi bog‘liqlikka aytildi.

**UB sxema.** UB ulangan sxemada chiqish toki bo‘lib  $I_K$ , chiqish kuchlanishi bo‘lib  $U_{KB}$ , kirish toki bo‘lib esa – emitter toki  $I_E$  xizmat qiladi. Shuning uchun UB ulangan sxemaning chiqish xarakteristikalar oilasi emitter toki  $I_E$  ning belgilangan qiymatlarida  $I_K=f(U_{KB})$  bog‘lanishdan iborat bo‘ladi.

Chiqish xarakteristikasi (4.4) tenglama bilan ifodalanadi. Aktiv rejimda xarakteristikalar bilan tanishamiz.  $n-p-n$  tuzilmali BTlar uchun aktiv rejim faqat  $U_{EB}>0$  va  $U_{KB}>0$  bo‘lgandagina amalga oshadi.  $I_E=0$  bo‘lganda KO‘ning kollektor– baza zanjiri bo‘ylab oquvchi  $I_{K0}$  teskari toki chiqish xarakteristikani tashkil etadi.

$I_E$  qiymati ortishi bilan chiqish xarakteristikalar yuqoriga siljiydi. Yerli effekti e’tiborga olinmaganda tok uzatish koeffitsiyenti  $\alpha$ ni o‘zgarmas,  $U_{KB}$  ga bog‘liq emas va chiqish xarakteristikalarini gorizontal deb hisoblash mumkin. UB ulangan sxemada rekombinatsiya hisobiga yo‘qotishlar kamaygani uchun  $\alpha$  aslida asta-sekin ortib boradi. Odatda, chiqish xarakteristikalarining gorizontal chiziqlardan farqi deyarli sezilmaydi. Aktiv rejimning boshlang‘ich sohasidagi keskin, lekin qiymati

bo'yicha katta bo'lmagan ortishi  $U_{KB}=0$  bo'lganda KO' teskari tokining noldan maksimal  $I_{K0}$  qiymatgacha o'zgarishi bilan bog'liq.

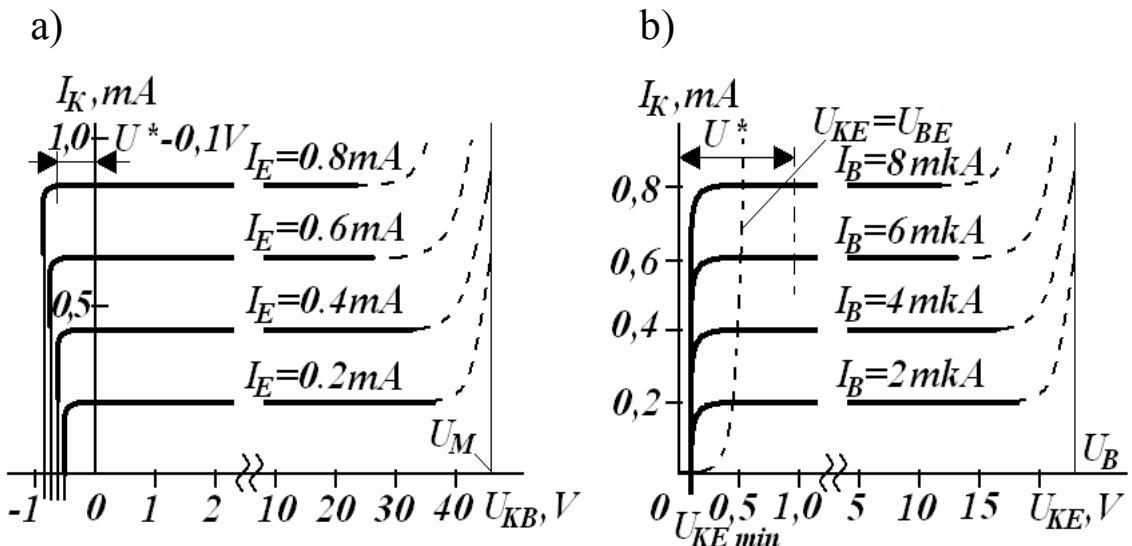
Agar  $U_{KB}$  kuchlanish ishorasi teskarisiga o'zgartirilsa, KO' to'g'ri siljitelgan bo'lib qoladi va tranzistor to'yinish rejimga o'tadi. Bunda (4.4) tenglama to'yinish rejimi uchun quyidagi ko'rinishda yoziladi:

$$I_K = \alpha I_E - I_0 (e^{\frac{qU_{KB}}{\varphi_T}} - 1). \quad (4.18)$$

To'yinish rejimida  $U_{KB}$  ortishi bilan emitter toki o'zgarishsiz qolgan holda kollektor toki kollektordan injeksiya sodir bo'lishi hisobiga kamayadi.  $U_{KB}=0,4 \div 0,6$  V bo'lganda amalda KO' ochiladi. Shu sababdan  $U_{KB} \neq 0$  bo'lganda  $I_K$  tokning sezilarli kamayishi boshlanadi.

To'yinish rejimida tranzistorning chiqish xarakteristikalari 4.11a-rasmida ikkinchi kvadrantda keltirilgan.

**UE sxema.** UE ulangan sxemada chiqish toki bo'lib kollektor toki  $I_K$ , kirish toki bo'lib baza toki  $I_B$ , chiqish kuchlanishi bo'lib esa  $U_{KE}$  kuchlanishi xizmat qiladi. Shu sabadan UE ulangan sxemaning chiqish xarakteristikalari baza toki  $I_B$ ning berilgan qiymatlarida  $I_K = f(U_{KE})$  bog'lanishdan iborat (4.11b-rasm).



4.11-rasm. UB (a) va (UE) (b) ulangan BTning chiqish xarakteristikalari.

Kollektor tokining baza tokiga bog'liqligi (4.8) tenglama orqali ifodalanadi. Ko'rganimizdek,  $\beta$  va  $I_{K0}$  parametrlar qiymatlari KO' qanday ulanganiga bog'liq. Kollektor sohasining hajmiy qarshiligi  $r_K$  hisobga olingan holda KO'dagi kuchlanish  $U_{KB}=U_{KE}-U_{BE}-r_K I_K$  ga teng. Nati-

jada,  $U_{BE} > 0$  va  $U_{KE} > 0$  bo‘lganda ham aktiv rejim amalgamasi oshishi mumkin. Rejimlar almashishi KO‘dagi kuchlanish  $U_{KB} = 0$  bo‘lganda sodir bo‘ladi. Bundan  $U_{KE}$  ning izlanayotgan bo‘sag‘aviy qiymati  $U_{KB}^0 = U_{BE} - r_K I_K^0$ .  $U_{BE}$  ning qiymati berilgan baza tokiga muvofiq kirish xarakteristikalardan,  $I_K^0$  ning qiymati esa (4.18) tenglamada  $I_K^0 = 0$  deb qabul qilinib topiladi, chunki KO‘dagi kuchlanish nolga teng deb berilgan. Natijada,

$$\left. \begin{aligned} I_K^0 &= \beta_0 I_B \\ U_{KB}^0 &= U_{BE} + r_K \beta_0 I_B \end{aligned} \right\}, \quad (4.19)$$

bu yerda,  $\beta_0$  – kuchlanish  $U_{KB} = 0$  bo‘lgandagi  $\beta$  ning qiymati;  $I_K^0$  – tok esa, baza tokining berilgan qiymatidagi kollektor toki qiymati.

Shunday qilib, (4.19) tenglamalar yordamida berilgan baza toki nuqtalari ordinata o‘qida bo‘sag‘aviy kuchlanish  $U_{KE}^0$  ni va abssissa o‘qida kollektor toki  $I_K^0$  qiymatlarini beruvchi chiziqni chizish mumkin (4.11b-rasmida punktir chiziq). Baza tokining har bir qiymati uchun  $U_{KE} \geq U_{KE}^0$  soha aktiv rejim sohasiga,  $U_{KE} < U_{KE}^0$  soha esa to‘yinish rejimi sohasiga mos keladi.

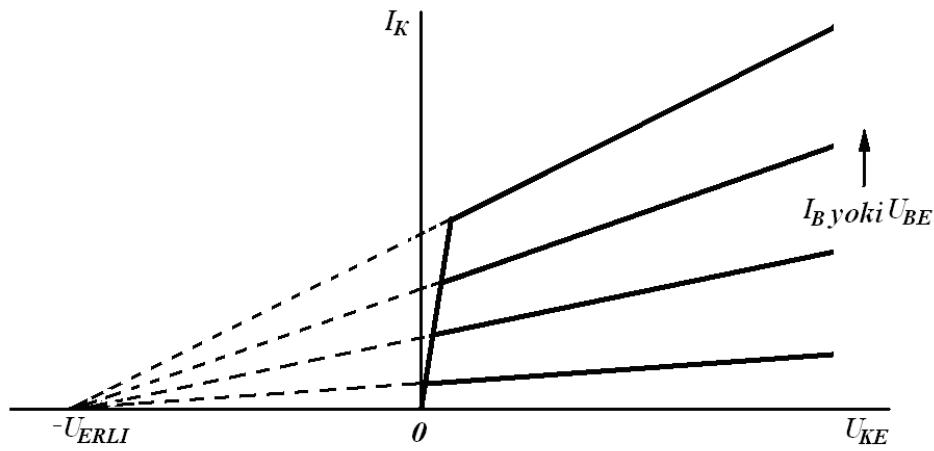
Aktiv rejim uchun chiqish xarakteristikalarini ko‘rib chiqamiz.  $I_B = 0$  bo‘lganda barcha  $U_{KE} \geq 0$  qiymatlarda aktiv rejim o‘rinli bo‘ladi, bunda kollektor toki  $I_K = (\beta + 1)I_{K0}$  ifoda bilan aniqlanadi.

$U_{KE}$  ortishi bilan, Yerli effekti ta’siri natijasida  $\beta$ ning qiymati ortadi. Shuning uchun UE sxemada chiqish xarakteristikalar tikligi UB ulangan sxemaga nisbatan  $\beta$  marta ortib, sezilarli bo‘lib qoladi.

To‘yinish rejimida  $\beta$  va  $I_{K0}$  lar KO‘dagi to‘g‘ri kuchlanishga kuchli bog‘liq funksiyalarga aylanadi.  $U_{KB}$  ortishi bilan  $I_{K0}$  tok yo‘nalishini o‘zgartiradi va eksponensial o‘sadi,  $\beta$  qiymati esa injeksiya koeffitsiyenti  $\gamma$  ning kamayishi hisobiga nolgacha keskin kamayadi. Ushbu omillarning birgalikdagi ta’siri hisobiga kollektor toki  $U_{KE}$  kamayishi bilan keskin kamayadi va  $U_{KE} = (kT/q) \ln(1/\alpha_i)$  da nolga teng bo‘lib qoladi ( $\alpha_i$ - emitter tokini uzatishning invers koeffitsiyenti).

UE ulangan BT ning Yerli effekti e’tiborga olingan statik chiqish xarakteristikalari 4.12-rasmida keltirilgan.

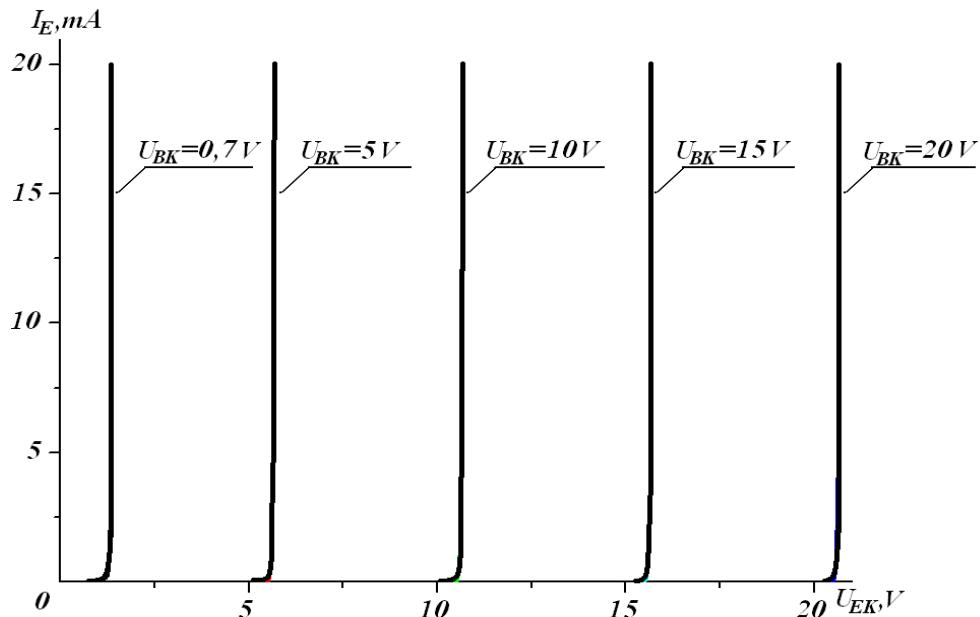
Chiqish xarakteristikalar oilasi aktiv rejimda baza toki  $I_B$  yoki kollektor – baza kuchlanishi  $U_{KE}$  ni ortishi bilan  $U_{ERLI}$  kuchlanishidan chiquvchi to‘g‘ri chiziqlar bilan ifodalanadi.



4.12-rasm. UE ulangan BT ning Yerli effekti e'tiborga olingan holda chizilgan statik chiqish xarakteristikalarini.

**UK sxema.** UK ulangan sxemada chiqish toki bo'lib emitter toki  $I_E$ , kirish toki bo'lib baza toki  $I_B$ , chiqish kuchlanishi bo'lib esa  $U_{EK}$  xizmat qiladi. Shuning uchun UK ulangan sxemaning chiqish xarakteristikalar oilasi  $U_{BK}$  kuchlanishning belgilangan qiymatlarida  $I_E = f(U_{EK})$  bog'lanishdan iborat (4.13-rasm). Chiqish xarakteristikasi  $U_{BK}$  kuchlanish qiymatiga siljigan diod VAX iga o'xshaydi. UK ulangan tranzistorining o'ziga xos xususiyati uning dinamik qarshiligining kichikligidir.

UK ulangan sxema kuchlanish stabilizatorlari va quvvat kuchaytirgichlarda keng qo'llaniladi.



4.13-rasm. UK sxemada ulangan BT chiqish xarakteristikalarini.

## 4.8. Bipolar tranzistor xarakteristika va parametrlarining temperaturaga bog'liqligi

BT  $p-n$  o'tishlari toklari va bazasida noasosiy zaryad tashuvchilarning harakatlanish jarayoni temperaturaga bog'liq. Bu bog'liqlik tranzistor parametr va xarakteristikalarini temperaturaga mos o'zgari shiga olib keladi.

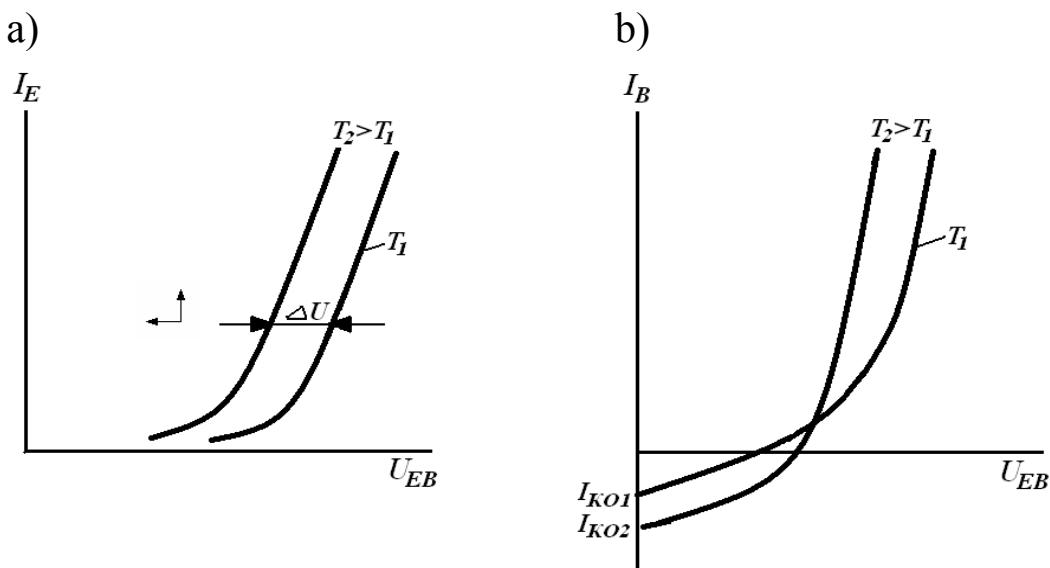
UB ulangan BTning kirish xarakteristikalariga temperatura ta'sirini ko'rib chiqamiz.

Aktiv rejimda EO' tokini quyidagicha ifodalash mumkin:

$$I_E = I_0 \left[ \exp\left(\frac{qU_{EB}}{kT}\right) - 1 \right] .$$

Temperatura ortishi bilan to'yinish toki  $I_0$  eksponenta kamayishiga nisbatan tezroq kattalashadi. Ikkita omilning qarama-qarshi ta'siri natijasida UB ulangan sxemaning kirish xarakteristikalarini tanlangan emitter toki  $I_E$  da  $\Delta U \approx -(1 \div 2) \text{ mV}^{\circ}\text{C}$  qiymatga chapga siljiydi (4.14a-rasm).

UE ulangan BTning turli temperaturalardagi kirish xarakteristikalarini 4.14b-rasmida keltirilgan. (4.12) tenglamadan ko'rinish turibdiki,  $U_{BE}=0$  bo'lganda baza toki qiymati amalda teskari siljtilgan KO' toki  $I_{KO}$  ga teng bo'ladi. Bu tok temperaturaga bog'liq bo'lgani sababli, temperatura ortishi bilan xarakteristikanan boshlanish qismi pastga tushadi.



4.14-rasm. UB (a) va UE (b) ulangan BTning kirish xarakteristikalariga temperaturaning ta'siri.

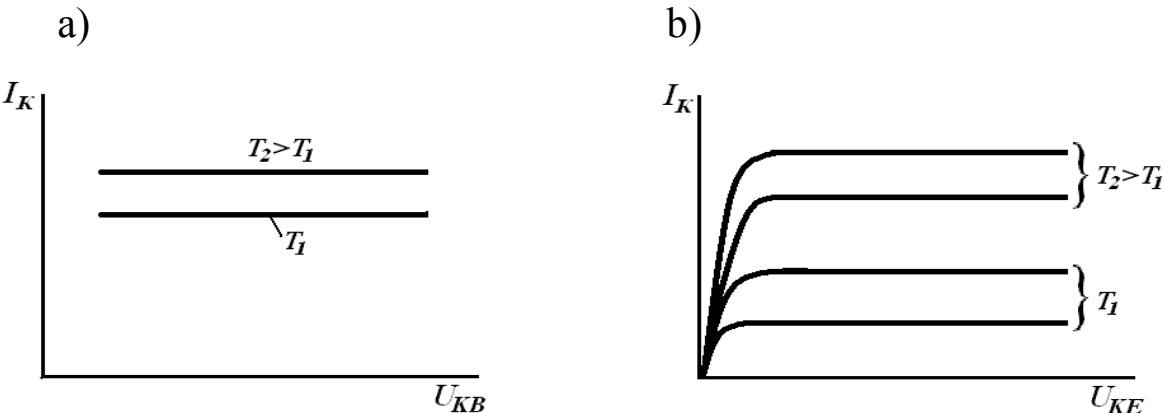
$U_{BE}>0$  qiymatlarda temperatura ortishi bilan bazaning to‘g‘ri va teskari toklari ortadi. Bu tranzistor toklarining temperaturaga eksponentsiyal bog‘liqligi bilan asoslanadi. Tranzistorning turli temperaturalarda olingan xarakteristikalarini o‘zaro kesishishini qayd qilish zarur, bu (4.17) ifodadagi tashkil etuvchilarning temperaturaga turlichay bog‘liqligi bilan tushuntiriladi.

Temperaturaning UB va UE ulangan tranzistor chiqish xarakteristikalariga ta’sirini ko‘rib chiqamiz. Ulanish sxemalariga mos ravishda chiqish toklari (4.18) va (4.19) tenglamalar bilan ifodalanadi

$$I_K = \alpha I_E + I_{K0} \quad \text{va} \quad I_K = \beta I_B + (\beta + 1)I_{K0}.$$

Turli temperaturalarda chiqish xarakteristikalarini o‘lchash UB ulangan sxema uchun  $I_E=\text{const}$  va UE sxema uchun esa  $I_B=\text{const}$  hollarda bajarilishi kerak. Shuning uchun temperatura ortganda UB ulangan sxemada  $\alpha = \text{const}$  bo‘lib  $I_K$  ning ortishi faqat  $I_{K0}$  qiymatining ortishiga bog‘liq. Ammo  $I_{K0}$  odatda,  $\alpha I_E$  ga nisbatan ancha kichik bo‘lgani uchun,  $I_{K0}$  ning o‘zgarishlarini e’tiborga olmasa ham bo‘ladi (4.15a-rasm).

UB ulangan sxemaning muhim afzalligi – chiqish xarakteristikalarini temperatura barqarorligining yuqoriligidan iborat.

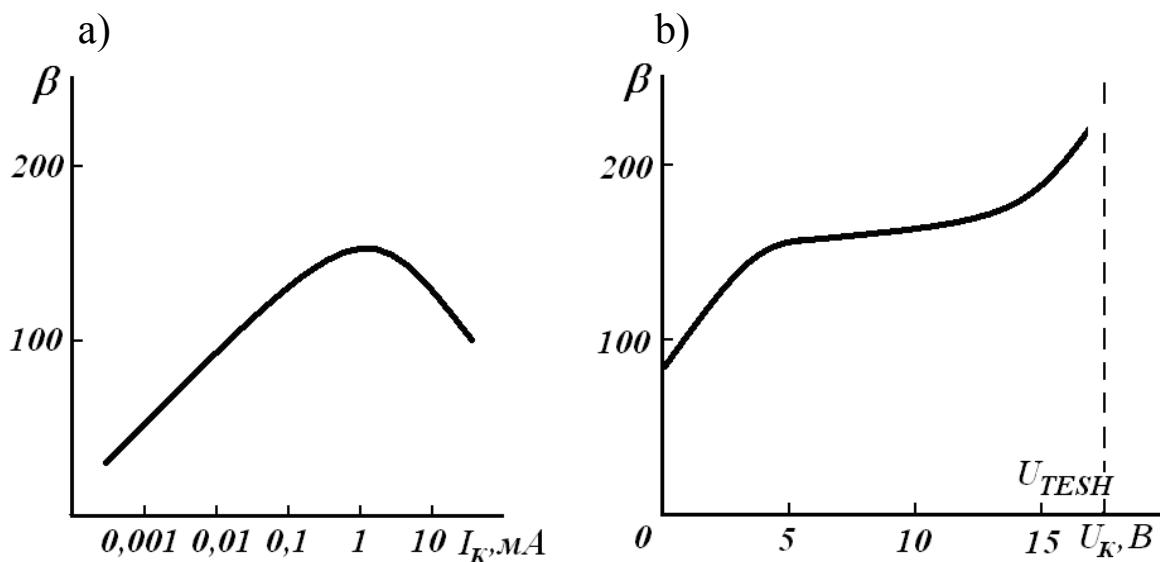


4.15-rasm. UB (a) va UE (b) ulangan BTning chiqish xarakteristikalariga temperaturaning ta’siri.

UE ulangan BT chiqish xarakteristikalarini temperaturaga ko‘proq bog‘liqligi sababli, temperatura o‘zgarganda baza toki  $I_B$  qiymatini o‘zgarmas saqlab turish zarur. Agar  $\beta$  temperaturaga bog‘liq emas deb qaralsa, kollektor toki  $I_K$  ning temperaturaga bog‘liqligi  $(\beta+1)I_{K0}$  had bilan aniqlanadi.  $I_{K0}$  tok temperatura har  $10^{\circ}\text{C}$  ga ortganda taxminan ikki marta ortadi va misol uchun  $\beta = 99$  bo‘lganda tranzistor chiqish

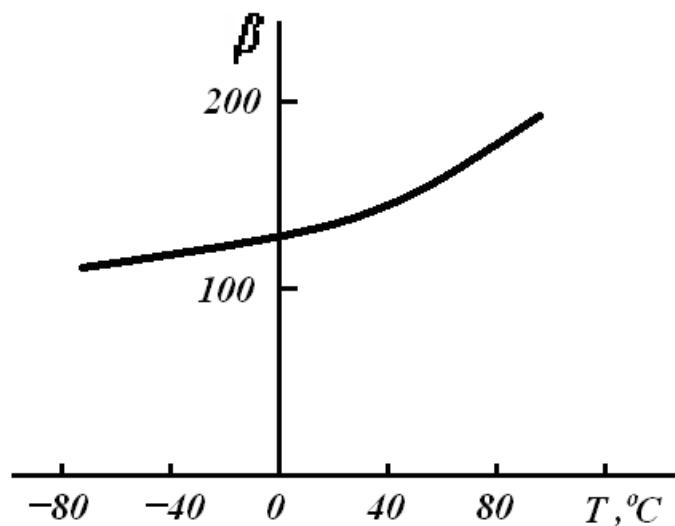
xarakteristikalarining nisbiy dreyfi tenglananing faqat ikkinchi hadi hisobiga 300 % ni tashkil etadi.

UE ulangan tranzistor chiqish xarakteristikalarining temperatura o‘zgarishlarga sezgirligi 4.15b-rasmdan ko‘rinib turibdi. Shu sababdan, ishchi rejimni barqarorlash uchun tranzistorni boshqarishda baza toki bilan boshqarish rejimidan EO‘ kuchlanishi bilan boshqarish rejimiga o‘tish taklif etiladi.



4.16-rasm.  $\beta$  ning kollektor tokiga (a) va kuchlanishiga (b) bog‘liqligi.

$\alpha$  va  $\beta$  koeffitsiyentlar ham tranzistor ishchi rejimiga, ya’ni KO‘dagi tok va kuchlanishga bog‘liq (4.16- va 4.17-rasmlar).



4.17-rasm.  $\beta$  ning temperaturaga bog‘liqligi.

Baza tokini uzatish koeffitsiyenti  $\beta$  ning kichik toklar sohasida kamayishi EO‘dagi va sirt bo‘ylab rekombinatsiya hisobiga tushuntiriladi. Katta toklar sohasidagi kamayishi esa nomuvozanat zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi katta bo‘lganda bazaning solishtirma o‘tka-zuvchanligining ortishi bilan asoslanadi.

#### 4.9. Tranzistor chiziqli to‘rt qutblik sifatida

Tranzistorning chiziqli dinamik modeli uni chiziqli aktiv to‘rt qutblik bilan tenglashtirishga asoslanadi. Kirishda kuchlanish  $U_1$  va tok  $I_1$ , chiqishda kuchlanish  $U_2$  va tok  $I_2$  ta’sir etayotgan qurilma to‘rt qutblikni tashkil etadi (4.18-rasm).



4.18-rasm. Tranzistorni chiziqli to‘rt qutblik sifatida ko‘rsatilishi.

Uning  $U_1$ ,  $U_2$ ,  $I_1$ ,  $I_2$  parametrlarga nisbatan ikkita ichki bog‘lanishlar tenglamasini yozish mumkin.

Agar tranzistor **tok bilan boshqarilsa**, ixtiyoriy o‘zgaruvchi sifatida kirish toki  $I_1$  va chiqish kuchlanishi  $U_2$  tanlanadi. Unda to‘rt qutblilik tenglamasi, ya’ni tranzistorning chiziqli matematik modeli quyidagi ko‘rinishga ega bo‘ladi:

$$\left. \begin{aligned} dU_1 &= \frac{\partial U_1}{\partial I_1} dI_1 + \frac{\partial U_1}{\partial U_2} dU_2 \\ dI_2 &= \frac{\partial I_2}{\partial I_1} dI_1 + \frac{\partial I_2}{\partial U_2} dU_2 \end{aligned} \right\}. \quad (4.20)$$

Ixtiyoriy o‘zgaruvchilar oldidagi xususiy hosilalar, garmonik tebranishlar ta’sir etgan holda  $h_{11}$ ,  $h_{12}$ ,  $h_{21}$ ,  $h_{22}$  belgilar bilan belgilanadi va  **$h$  – parametrlar** deb ataladi. Parametrlar turli o‘lchamlarga ega va shuning uchun ular gibrild parametrlar tizimi deb ataladi.

$h_{11} = \partial I_1 / \partial U_1$  – **tranzistorning kirish differensial qarshiligi** bo‘lib, BT chiqishidagi kuchlanishning o‘zgaruvchan tashkil etuvchisi qisqa tutashtirilganda ( $dU_2=0$ , qisqa tutashuv rejimida) aniqlanadi;

$h_{12} = \partial I_1 / \partial U_2$  – **tranzistorning kuchlanish bo‘yicha teskari aloqa koeffitsiyenti** bo‘lib, tokning o‘zgaruvchan tashkil etuvchisi uchun kirish uzilganda ( $dI_1=0$ , salt yurish rejimida) aniqlanadi;

$h_{21} = \partial I_2 / \partial U_1$  – **tranzistorning tok bo‘yicha differensial uzatish koeffitsiyenti** bo‘lib, chiqish o‘zgaruvchan tok bo‘yicha qisqa tutashtirilganda ( $dU_2=0$ , qisqa tutashuv rejimida) aniqlanadi;

$h_{22} = \partial I_2 / \partial U_2$  – **tranzistorning differensial o‘tkazuvchanligi** bo‘lib, tokning o‘zgaruvchan tashkil etuvchisi uchun kirish uzilganda ( $dI_1=0$ , salt yurish rejimida) aniqlanadi.

Parametrlarning belgilanishlarida indeksdagi birinchi son 1 bo‘lsa, ikkala orttirma kirish zanjiriga, birinchi son 2 bo‘lsa – chiqish zanjiriga tegishli ekanini anglatadi. Uchinchi indeks  $b$ ,  $e$ ,  $k$  lar orqali tranzistorning ulanish sxemasi ko‘rsatiladi.

$h_{11}$  va  $h_{12}$  parametrlar kirish xarakteristikalar orqali,  $h_{21}$  va  $h_{22}$  esa chiqish xarakteristikalar yordamida topiladi. (4.20) ifodalardagi differentiallar, katta xatolikka yo‘l qo‘ymagan holda, tranzistordagi o‘zgarmas kuchlanish va toklar orttirmalarining absolut qiymatlari bilan almashirilishi mumkin.  $h$  – parametrlarning afzalligi past chastotalarda ularni o‘lchash osonligidadir.

Agar tranzistor **kuchlanish bilan boshqarilsa**, ixtiyoriy o‘zgaruvchi sifatida kirish  $U_1$  va chiqish  $U_2$  kuchlanishlari tanlanadi. Unda to‘rt qutblilik tenglamalari quyidagi ko‘rinishda bo‘ladi:

$$\left. \begin{aligned} dI_1 &= \frac{\partial I_1}{\partial U_1} dU_1 + \frac{\partial I_1}{\partial U_2} dU_2 \\ dI_2 &= \frac{\partial I_2}{\partial U_1} dU_1 + \frac{\partial I_2}{\partial U_2} dU_2 \end{aligned} \right\} . \quad (4.21)$$

Ixtiyoriy o‘zgaruvchilar oldidagi xususiy orttirmalar garmonik tebranishlar ta’sir etganda  $y_{11}, y_{12}, y_{21}, y_{22}$  deb belgilanadi va modelning  $y$  – **parametrlari** deb ataladi.

$y_{11} = \partial I_1 / \partial U_1$  – **tranzistorning kirish differensial o‘tkazuvchanligi**;

$y_{12} = \partial I_1 / \partial U_2$  – **tranzistorning teskari differensial uzatish o‘tkazuvchanligi**;

$y_{21} = \partial I_2 / \partial U_1$  – **tranzistorning to‘g‘ri differensial uzatish o‘tkazuvchanligi;**

$y_{22} = \partial I_2 / \partial U_2$  – **tranzistorning chiqish differensial o‘tkazuvchanligi.**

Barcha  $y$  – parametrlar tokning o‘zgaruvchan tashkil etuvchilari uchun qisqa tutashuv rejimida to‘rt qutblilikning qarshi tomonida aniqlanadi:  $y_{22}$  va  $y_{12}$  lar uchun kirishda «qisqa tutashuv» rejimida  $dU_1=0$ ,  $y_{11}$  va  $y_{21}$  lar uchun chiqishda «qisqa tutashuv» rejimida  $dU_2=0$ .

$h$ ,  $y$  – parametrlar berilgan chastotada bevosita o‘lchanadilar. Yuqori chastotalarda  $h_{11}$  va  $h_{12}$  parametrlarni o‘lhash qiyinlashadi, chunki EO‘ning yetarlicha katta sig‘im o‘tkazuvchanligi hisobiga «salt yurish» rejimini amalga oshirib bo‘lmaydi.  $y$  – parametrlarni o‘lhash kirish va chiqishlarda qisqa tutashuv rejimi amalga oshirilgan holda bajariladi. Yuqori chastotalarda qisqa tutashuv rejimi mos elektrodlarga yetarlicha katta sig‘imga ega kondensator ulash bilan amalga oshiriladi. Shuning uchun BT lar asosidagi yuqori chastotali o‘zgartgichlarni hisoblashda faqat  $y$  – parametrlardan foydalaniladi. Past chastotali o‘zgartgichlarni hisoblashda  $h$  – parametrlardan foydalanish qulayroq, chunki ularning qiymatlari tranzistorning standart statik xarakteristikalaridan topiladi va ma’lumotnomalarda keltiriladi.

$y$  – parametrlar qiymati ma’lum  $h$  – parametrlardan quyidagi munosabatlar asosida topilishi mumkin:

$$y_{11} = \frac{1}{h_{11}}, \quad y_{12} = -\frac{h_{12}}{h_{11}}, \quad y_{21} = \frac{h_{21}}{h_{11}}, \quad y_{22} = \frac{h}{h_{11}} \quad (h = h_{11}h_{22} - h_{12}h_{21}).$$

4.1-jadvalda turli tranzistorlar uchun  $h$  – parametrlarning chamlangan qiymatlari keltirilgan, bunda tranzistorning chiqish qarshiligi o‘rniga  $1/h_{22}$  keltirilgan.

4.1-jadval

Parametr	UE ulangan sxemada	UB ulangan sxemada
$h_{11}$	$0,1 \div 10 \text{ kOm}$	$1 \div 100 \text{ Om}$
$h_{12}$	$10^{-3} \div 10^{-4}$	$10^{-2} \div 10^{-4}$
$h_{21}$	$20 \div 1000$	$0,950 \div 0,998$
$1/h_{22}$	$1 \div 10 \text{ kOm}$	$0,1 \div 10 \text{ MOm}$

Odatda ma'lumotnomalarda  $h$  - parametrlarning UE ulangan sxema uchun qiymatlari keltiriladi.  $h$  - parametrlar orasidagi munosabatlar 4.2-jadvalda keltirilgan.

4.2-jadval

$h_{11E} = \frac{h_{11B}}{1 + h_{21B}}$	$h_{11K} = h_{11E}$	$h_{11B} = \frac{h_{11E}}{1 + h_{21E}}$
$h_{12E} = \frac{h_{11B} \cdot h_{22B}}{1 + h_{21B}} - h_{12B}$	$h_{12K} = 1$	$h_{12B} = \frac{h_{11E} \cdot h_{22E}}{1 + h_{21E}} - h_{12E}$
$h_{21E} = -\frac{h_{21B}}{1 + h_{21B}}$	$h_{21K} = h_{21E} + 1$	$h_{21B} = -\frac{h_{21E}}{1 + h_{21E}}$
$h_{22E} = \frac{h_{22B}}{1 + h_{21B}}$	$h_{22K} = h_{22E}$	$h_{22B} = \frac{h_{22E}}{1 + h_{21E}}$

BT differensial parametrlari orasidagi munosabatlar 4.3-jadvalda keltirilgan.

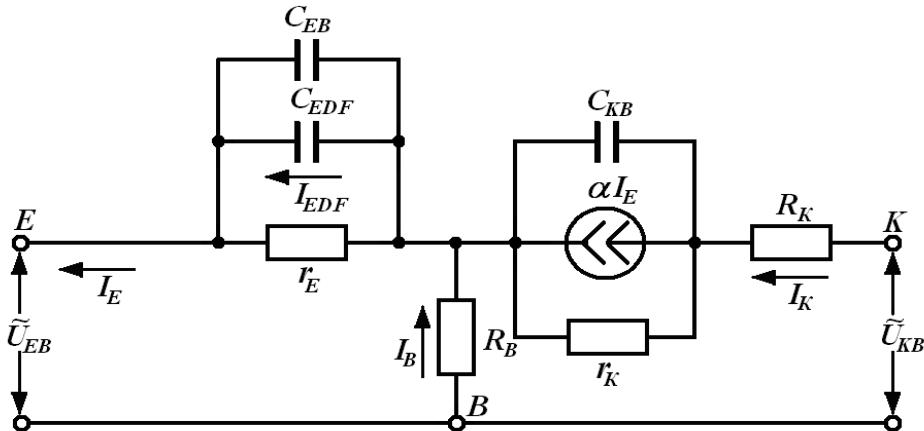
4.3-jadval

$y_{11} = \frac{1}{h_{11}}$	$h_{11} = \frac{1}{y_{11}}$
$y_{12} = -\frac{h_{12}}{h_{11}}$	$h_{12} = -\frac{y_{12}}{y_{11}}$
$y_{21} = \frac{h_{21}}{h_{11}}$	$h_{21} = \frac{y_{21}}{y_{11}}$
$y_{22} = \frac{h}{h_{11}}$	$h_{22} = \frac{y}{y_{11}}$

Bu yerda,  $y = y_{11}y_{22} - y_{12}y_{21}$ ,  $h = h_{11}h_{22} - h_{12}h_{21}$ .

**Ebers – Moll bo'yicha BTning chiziqli dinamik modeli.** UB ulangan BT ning kichik signal rejimi uchun modeli 4.19-rasmida keltirilgan. Unda nochiziqli Ebers – Moll modelidagi (4.5-rasm) VD1 va

VD2 diodlarni qarshiligi emitter va kollektor o'tishlarning differensial qarshiliklariga teng bo'lgan  $r_E$  va  $r_K$  rezistorlar bilan almashtirilgan.



4.19-rasm. UB ulangan BT ning kichik signal modeli.

Analog sxemalar to'yinish rejimida ishlagaganligi sababli sxemadan  $\alpha, I_2$  tok manbai olib tashlangan. BT vaqt davomida o'zgaruvchi signallar bilan ishlagandagi inersiya xususiyatlari kondensator  $C_{EB}$ ,  $C_{KB}$ ,  $C_{KDF}$  lar yordamida aks ettirilgan. Har bir kondensator sig'imi  $p-n$  o'tishlarning diffuziya va barer sig'imi yig'indisidan tashkil topadi:

$$C_E = C_{EB} + C_{EDF}; \quad C_K = C_{KB} + C_{KDF}.$$

Ammo  $C_{KDF}$  aktiv rejimda  $C_{KB}$  ga nisbatan kichik, shu sababdan ushbu sig'im modelga kiritilmagan. Ma'lumotnomalarda keltirilishiga muvofiq turli tranzistorlar uchun hajmiy qarshiliklar  $R_B=50\div200$  Om,  $R_K=5\div20$  Om,  $R_E \approx 0$  larni tashkil etadi.  $R_E$  va  $R_K$  amalda emitter va kollektor o'tishlarning qarshiligidini aks ettiradi.  $R_E$  ning qiymati juda kichik bo'lgani sababli u sxemaga kiritilmagan.

Modelda aniqlanishi zarur bo'lgan parametrlar soni beshtani tashkil etadi:  $r_E$ ,  $r_K$ ,  $C_E$ ,  $C_K$ ,  $\alpha$ . Emitter va kollektor o'tishlarning  $r_E$  va  $r_K$  qarshiliklarining qiymatlari  $R_E$  va  $R_K$  qiymatlariga teng bo'lmasligi mumkin, sig'implar  $C_E \approx C_K = 1\div10$  pFni tashkil etadi,  $\alpha = h_{21B}$  ma'lumotnomalarda ko'rsatiladi. Ma'lumotnomalarda, odatda,  $r_E$  va  $r_K$  qiymatlari keltirilmaydi, shuning uchun ular tranzistorning  $h$  – parametrlari yordamida hisoblab topiladi

$$r_E = h_{11B} - \frac{h_{21B}}{h_{22B}}(1 + h_{21B}); \quad r_K = \frac{1 - h_{21B}}{h_{22B}}.$$

(4.16) formuladan keltirib chiqarilgan  $U = \varphi_T \ln(I/I_0)$  ifodani differensiallab  $r_E$  ni hisoblash mumkin:

$$r_E = \frac{dU_E}{dI_E} = \frac{\varphi_T}{I_E}, \quad (4.22)$$

bu yerda,  $I_E$  – emitter tokining o‘zgarmas tashkil etuvchisi. Xona temperaturasida  $\varphi_T = 0,026$  V bo‘lgani uchun,  $I_E = 1$  mA bo‘lganda  $r_E = 26$  Om ni tashkil etadi.

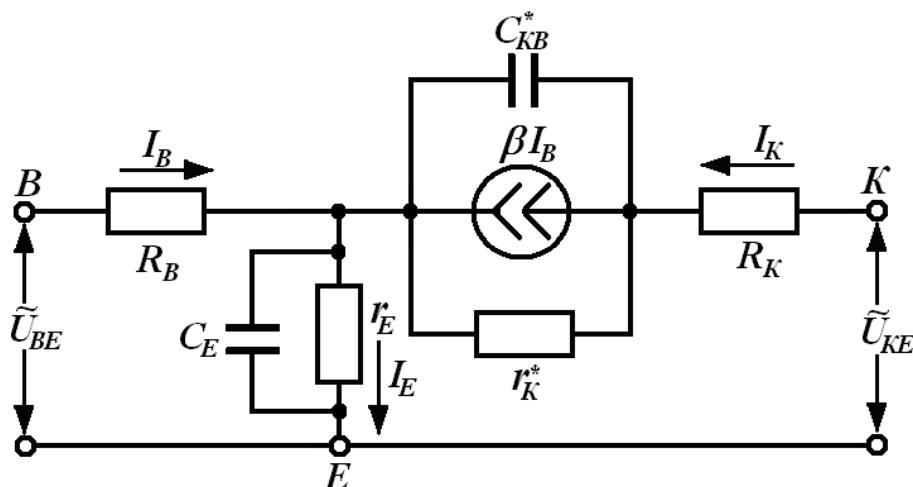
KO‘ning differential qarshiligi

$$r_K = \frac{\varphi_T}{I_K} \quad (4.23)$$

ifoda orqali topiladi.

Kichik signal modelida uzatish koeffitsiyenti differential bo‘lmoq‘i kerak, ya’ni  $U_{KB}=0$  bo‘lganda  $\alpha_{DF} = \partial I_K / \partial I_E$  orttirmalar orqali aniqlanishi kerak. Integral uzatish koeffitsiyenti  $\alpha$  ning qiymati  $\alpha_{DF}$  ning qiy-matidan kam farqlangani uchun bundan buyon yozilganda qo‘srimcha indeks tushirib qoldiriladi.

Berilgan kirish kattaligi sifatida baza toki xizmat qilganda (UE ulanganda), boshqa ekvivalent sxema (4.20-rasm)dan foydalilanildi. Bunda kollektor zanjiridagi tok manbai (4.8)ga muvofiq baza toki bilan boshqariladi.



4.20-rasm. UE ulangan BTning kichik signal modeli.

$\alpha I_E$  bilan belgilangan tok manbaini  $\beta I_B$  ga almashtirilganda KO‘ qarshiligi  $r_K$  ni kichik qiymat

$$r_K^* = (1 - \alpha)r_K \frac{r_K}{\beta + 1}$$

ga,  $C_{KB}$  sig‘imni esa

$$C_{KB}^* = (\beta + 1)C_K$$

katta qiymatga almashtirish zarur.

Bunda baza tokini uzatish koeffitsiyenti  $\beta = h_{2IE}$  ham differensial bo‘lib, uning qiymati integral  $\beta$  koeffitsiyent qiyatiga yaqin bo‘ladi. Shuning uchun u alohida belgilanmaydi.

**Eslatma:** ko‘rib chiqilgan modellar yuqori chastotalar diapazoni uchun T – simon modellar deb ataladi.

Demak, barcha ko‘rib chiqilgan modellarda parametrlar sifatida bir xil kattaliklar: differensial kirish va chiqish qarshiliklar hamda turli ular-nish sxemalari uchun differensial tok uzatish koeffitsiyentilari xizmat qiladi. Bunda  $h_{11}$  parametr  $r_E$  kattalik bilan  $h_{21}$  UE ulangan sxemada differensial  $\beta$  parametr bilan, UB ulanganda esa  $\alpha$  parametr bilan bir xil,  $h_{22}=1/r_K$  bo‘ladi.

#### 4.10. Bipolar tranzistorlarning chastota xususiyatlari

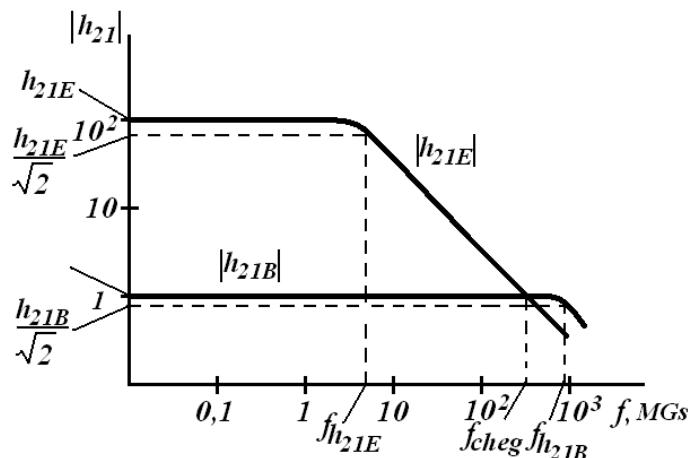
Analog sxemalarda kuchaytiruvchi element sifatida ishlovchi BTning asosiy parametrlari bo‘lib EO‘ning  $r_E$  va KO‘ning  $r_K$  differensial qarshiliklari va mos ravishda UB hamda UE ulangan sxemalarda esa  $h_{21B}$  va  $h_{2IE}$  differensial tok uzatish koeffitsiyentlari xizmat qiladi.

Tranzistor chastota xususiyatlari parametrlarining chastotaga bog‘liqligi bilan ifodalanadi. Tok uzatish differensial koeffitsiyentining chegaraviy chastotasi  $f_{CHEG}$  tranzistor sifatini belgilovchi eng muhim ko‘rsatkich hisoblanadi. U UE ulangan sxemada, tok uzatish differensial koeffitsiyenti  $h_{2IE}$  qiymati birga teng bo‘ladigan chastota sifatida aniqlanadi. UE va UB ulangan sxemalar tok uzatish koeffitsiyentlarining chastotaga bog‘liqligi 4.21-rasmda logarifmik masshtabda keltirilgan, shu yerda chegaraviy chastotalar ham belgilangan bo‘lib,  $f = f_{CHEG}$  bo‘lganda birga ekstropolatsiyalanuvchi to‘g‘ri chiziqli kesma mos keldi. Bundan  $f_{CHEG} = f_{h_{21E}} h_{21E}$  ekanligi kelib chiqadi.

To‘g‘ri chiziqli kesmada  $f_{h_{21E}} h_{21E}$  ko‘paytma o‘zgarmas qolgani uchun, chegaraviy chastotani  $|h_{21E}|$  ni to‘g‘ri chiziqli kesmaga mos ixtiyoriy chastotada o‘lchab topish mumkin.

$h_{2IE}$  va  $h_{2IB}$  parametrlar orasidagi bog'liqlik asosida  $f_{h_{21B}}$  chegaraviy chastota  $f_{h_{21E}}$  chastotaga nisbatan  $(\beta+1)$  marta katta. Bu UE ulangan sxemaning chastota xususiyatlari UB ulangan sxema chastota xususiyatlariga nisbatan yomon ekanligini bildiradi.

Dinamik rejimda  $h_{2IB}$  va  $h_{2IE}$  kattaliklar chastotaga bog'liq boladi. Shu sababdan ushbu uzatish koeffitsiyentlari kompleks qiymatlari bilan almashtiriladi.

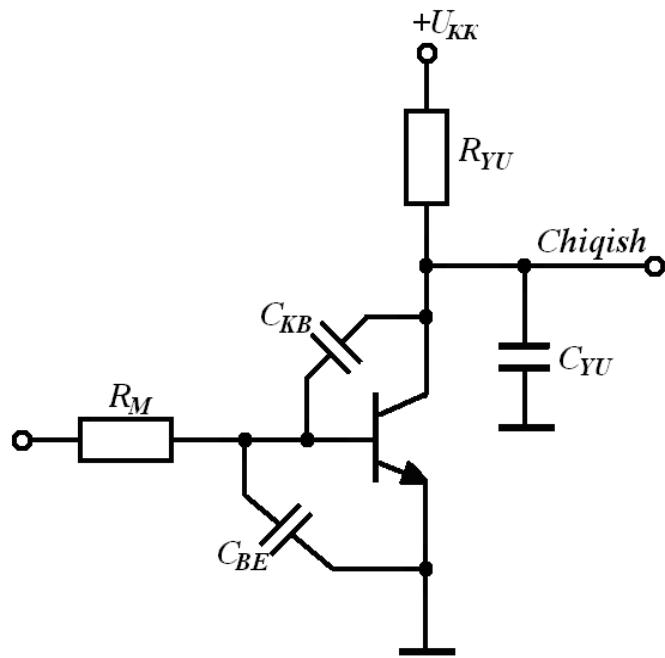


4.21-rasm. UE va UB ulangan sxemalarda tok uzatish koeffitsiyentlarining chastotaga bog'liqligi.

Tranzistor o'tishlari sig'imlarining chastota xususiyatlariga ta'siri 4.22-rasmda ko'rsatilgan. Sxemada chiqish sig'imi chiqish qarshiligi  $R_{Yu}$  bilan  $RC$  – zanjirni tashkil etadi ( $R_{Yu}$  kollektor bilan yuklama qarshiligi,  $C_{Yu}$  esa o'tish bilan yuklama sig'imi o'z ichiga oladi). Shu sababli  $f = 1/2\pi R_{Yu} C_{Yu}$  chastotada signal pasaya boshlaydi. Manba qarshiligi  $R_M$  va kirish sig'imi  $C_{BE}$  haqida ham yuqoridagilarni aytish mumkin.

$C_{KB}$  sig'im boshqacha xususiyatga ega. Kuchaytirgich kuchlanish bo'yicha ma'lum kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U$  ga ega. Kirishdagi kichik signal kuchlanishi kollektorda kirishdagiga nisbatan  $K_U$  marta kuchayadi. Bundan signal manbai uchun  $C_{KB}$  uni baza va umumiyluq nuqtaga ulangandagiga qaraganda ( $K_U+1$ ) marta kattaligi kelib chiqadi, ya'ni kirish signali kesilish chastotasini hisoblashda teskari aloqa sig'imi o'zini kirish va umumiyluq nuqta orasiga ulangan  $C_{KB}$  ( $K_U+1$ ) sig'imli kondensatordek tutadi.  $C_{KB}$  sig'imning effektiv ortishi **Miller effekti** deb ataladi. Bu effekt kuchaytirish pasayishida asosiy sabab hisoblanadi, chunki teskari aloqani hosil qiluvchi sig'im  $C_{KB} \approx 4 \text{ pF}$  ni tashkil etadi

va umumiyligi nuqtaga ulangan bir necha yuz pikofaradalik effektiv sig‘imga mos keladi.

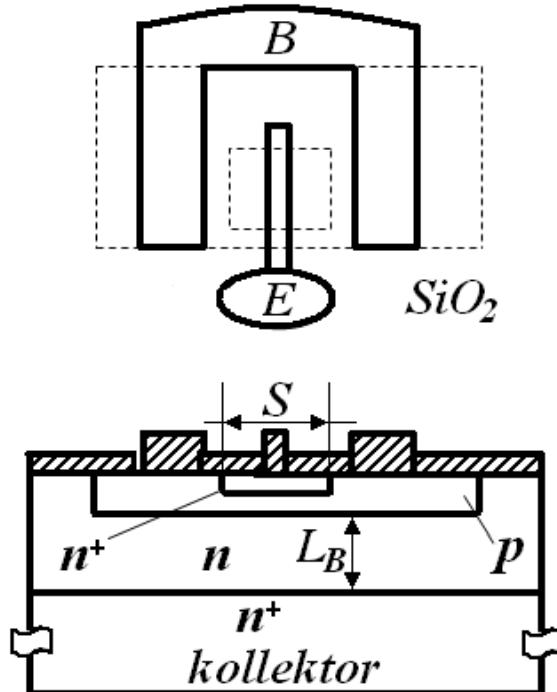


4.22-rasm. Tranzistor o‘tishlari sig‘imlarining ta’sirini ko‘rsatuvchi sxema.

#### 4.11. O‘YUCH bipolar tranzistorlar

**O‘YUCH bipolar tranzistor tuzilmasi.** Barcha O‘YUCH BTlar planar – epitaksiyalı tuzilmaga ega (4.23-rasm).

Tuzilmaning eng muhim kritik o‘lchamlari – emitter  $S$  va baza  $L_B$  kengligidan iborat. Zamonaviy tranzistorlarda  $S \leq 1$  mkm,  $L_B$  – bir necha mikrometr bo‘lib, uning qarshiligi katta bo‘ladi. Baza tokining katta qiymatida baza sohasi qarshiligidagi baza kuchlanish pasayishi katta bo‘ladi. Baza elektrodi B emitter elektrodi E ni qurshab olgan. Shu sababdan EO‘ning markazidagi to‘g‘ri kuchlanish qiymati uning chegarlaridagi to‘g‘ri kuchlanish qiymatidan kichik bo‘ladi. Natijada  $p-n$  o‘tishdan o‘tayotgan tok asosan emitterning chekkalaridan oqadi (emitter tokini uning chekkalariga siljitim effekti). Emitter uzunligi ortishi bilan BTning katta tok o‘tkazish imkoniyati kengayadi. Shuning uchun bir-biriga qarshi joylashgan qoziqsimon, ko‘p emitterli va ya-cheykali konfiguratsiyali katta quvvatli O‘YUCH tranzistorda emitter perimetringa uning yuzasiga nisbatli katta qiymatga ega bo‘ladi.



4.23-rasm. O'YUCH BT tuzilmasi.

**O'YUCH bipolar tranzistorlar parametrlari.** Asosiy parametrlar bo'lib ishchi chastota  $f$ , quvvat bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_p$ , chiqishdagi quvvat  $R_{CHIQ}$  va shovqin koeffitsiyenti  $K_{SH}$  hisoblanadi. O'YUCH BTlar quyidagi parametrлarga ega:  $K_U = 9,5$  dB;  $f = 1$  GGs bo'lganda  $K_{SH} = 1,3 \div 3$  dB va  $f = 7$  GGs bo'lganda  $K_{SH} = 2$  dB.

Ular radiolokatsiya, sun'iy yo'ldosh orqali aloqa, radiorele tizimlarida kuchaytirgich sifatida ishlatiladi.

#### 4.12. Tranzistor teshilishi va uning barqaror ishlash sohasini kengaytirish usullari

BTlarda ikki turdagи elektr teshilishlar kuzatiladi: birlamchi va ikkilamchi.

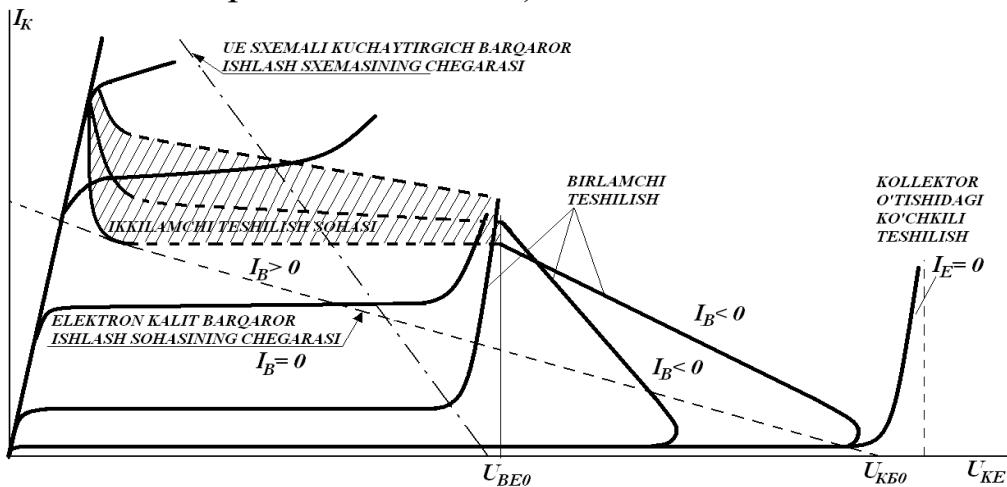
**Birlamchi teshilish** odatda tranzistor kuchaytirgich rejimida ishlaganda kuzatiladi va kollektor – baza yoki kollektor – emitter kuchlanish ma'lum bo'sag'aviy kuchlanishdan ortganda, kollektor (emitter) tokining keskin ortishi bilan belgilanadi.

**Ikkilamchi teshilish** tranzistorning impuls yoki kalit rejimida kuzatiladi va o'zini kollektor – emitter kuchlanish bir vaqtda keskin pasayganda kollektor toki keskin oshishi bilan namoyon qiladi. Bunday

teshilish natijasida tranzistor asosidagi elektron kalit boshqarilmaydigan bo‘lib qoladi va uni bu holatdan chiqarib bo‘lmaydi.

UE ulangan tranzistorning statik chiqish xarakteristikalarida birlamchi va ikkilamchi teshilish sohalari 4.24-rasmda ko‘rsatilgan.

Birlamchi teshilish sodir bo‘lish mexanizmi va rivojlanishi yetarlicha sodda. U boshlanishining birinchi sababi, teskari siljitimda KO‘da zaryad tashuvchilarning ko‘chkili ko‘payishi bilan bog‘liq. Zaryadlarning ko‘chkili ko‘payishi, kollektorga berilgan teskari kuchlanish qiymati, bo‘sag‘aviy kuchlanishdan katta bo‘lganda boshlanadi. Teshilishning rivojlanishiga kollektoring xususiy toki bilan emitter toki orasida musbat teskari aloqa mavjudligi yordam beradi. KO‘da kuchlanish (kollektor zanjiridagi qarshilikda kuchlanish tushishi natijasida) kamayishiga qaramasdan kollektor toki (chiqish xarakteristikalarda manfiy differensial qarshilikli sohalar) ortib boradi.



4.24-rasm. Tranzistorning chiqish xarakteristikalarida birlamchi va ikkilamchi teshilish sohalari.

UB ulangan sxemani ko‘rib chiqamiz va boshida emitter kirish uzilgan ( $I_E=0$ ) deb faraz qilamiz. Bu holatda KO‘ izolatsiyalangan bo‘lib qoladi va uning teshilishi, sharoitiga muvofiq, alohida olingan teskari siljitimda  $p-n$  o‘tishning teshilishiga o‘xshaydi.

$p-n$  o‘tishda zaryad tashuvchilar ko‘payish koeffitsiyentini  $M$  bilan belgilaymiz. Unda ko‘chkili ko‘payish sharoitida KO‘ xususiy toki qiymati quyidagicha bo‘ladi:

$$I_{KB0}^* = M \cdot I_{K0},$$

bu yerda,  $I_{K0}$  – berilgan  $U_{KB}$  kuchlanishda zaryad tashuvchilarning faqat termik generatsiyasi va ekstraksiyasi bilan belgilangan xususiy toki qiymati.

Elektr teshilish  $I_{K0} \rightarrow \infty$  ni bildiradi. Demak, elektr teshilishi  $U_{KB}$  ning shunday qiymatida yuzaga keladiki, unda  $M \rightarrow \infty$ . Ushbu qiymatni  $U_{KB0}$  deb belgilaymiz.

Ko‘payish koeffitsiyenti  $M$  ning o‘tishdagi kuchlanishga bog‘liqligi quyidagi empirik ifoda bilan yetarlicha aniqlikda ifodalanadi:

$$M = \frac{1}{1 - \left( \frac{U_{KB}}{U_{KB0}} \right)^\kappa}, \quad (4.24)$$

bu yerda,  $\kappa$  – yarimo‘tkazgich kimyoviy tabiatiga va o‘tish turiga ( $n-p$  yoki  $p-n$ ) bog‘liq holda, 2 dan 6 gacha qiymatlarni qabul qilishi mumkin.

Emitter toki bilan boshqarilganda ( $I_E \neq 0$ ), ko‘chkili ko‘payish rejimida kollektor toki

$$I_K^* = M \cdot I_K = M\alpha I_E + M \cdot I_{K0}. \quad (4.25)$$

$I_K^* \rightarrow \infty$  shart, xuddi ilgaridek,  $M \rightarrow \infty$  bo‘lishini talab qiladi, bu esa  $I_E \neq 0$  bo‘lganda birlamchi teshilish qiymati  $U_{KB0}$  dan kam farq qilishini anglatadi. Bu mutlaqo tushunarli, chunki  $I_E = \text{const}$  bo‘lib, kollektor toki oshganda ushbu tokning o‘zgarishi avtomatik holda to‘xtatiladi (musbat teskari aloqa so‘ndiriladi).

UE ulangan sxema baza toki bilan boshqarilishini ko‘rib chiqishga o‘tamiz.

Ko‘chkili ko‘payish rejimida emitter tokini uzatish koeffitsiyenti  $\alpha^* = M \cdot \alpha$  bo‘lgani uchun, o‘sha rejimda baza tokini uzatish koeffitsiyenti

$$\beta^* = \frac{\alpha^*}{1 - \alpha^*} = \frac{M \cdot \alpha}{1 - M \cdot \alpha} \quad (4.26)$$

ifoda bilan aniqlanadi.

Natijada, ko‘chkili ko‘payish rejimida UE ulangan sxema kollektor toki

$$I_K^* = \beta^* \cdot I_B + (\beta^* + 1) \cdot I_{K0}.$$

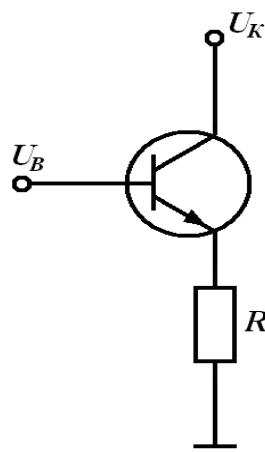
Teshilish  $\beta^* \rightarrow \infty$ , ya’ni  $M = 1/\alpha$  bo‘lganda sodir bo‘ladi. Ushbu qiymatni (4.51) ga qo‘yib, UE sxema uchun teshilish kuchlanishini topamiz

$$U_{KE0} = \sqrt[KB]{1 - \alpha} \cdot U_{KB0}. \quad (5.27)$$

UE ulangan sxema baza toki bilan boshqarilganda birlamchi teshilish kuchlanishi UB ulangan sxemadagi  $U_{KB0}$  teshilish kuchlanishiga nisbatan  $2 \div 3$  marta kichik bo‘ladi. Ushbu kuchlanish  $I_B=0$  bo‘lganda (baza elektrodi uzilganda) minimal qiymatga ega bo‘ladi. Shu sababli UE ulangan sxema, kirish zarjirining uzilishiga, ayniqsa, katta quvvatli tranzistorlar ishlatilganda, mutlaqo yo‘l qo‘yib bo‘lmaydi. Baza elektrodiga ballast qarshiliklar ulanishi maqsadga muvofiq emas, chunki u kollektor va emitter toklari orasidagi musbat teskari aloqa koeffit-siyentini oshiradi va tranzistorning barqaror ishlash sohasi qisqaradi.

Demak, barqaror ishlash sohasi kengligiga yuqori talablar qo‘yilgan funksional (impuls va kalit) qurilmalarni ishlab chiqishda baza toki bilan boshqariluvchi UE ulangan sxemalardan foydalanmaslik kerak. Kirish kuchlanishi bilan boshqarilganda yoki emitter zanjirida teskari manfiy aloqani shakllantirish yoki tarkibiy tranzistorlar qo‘llash kerak. Oxirgi holda tarkibiy tranzistorning chiqish tranzistori emitter toki bilan boshqariluvchi rejimga qo‘yiladi. Bunda emitter toki qiymati ikkinchi (ishga tushiruvchi) tranzistor orqali beriladi va unda kollektor toki kollektor – baza kuchlanishiga juda sust bog‘liq bo‘ladigan yoki bog‘liq bo‘lmaydigan rejimga qo‘yiladi. Masalan, to‘yinish rejimining boshlang‘ich sohasi (injeksiya – voltik rejimda) ishlatiladi.

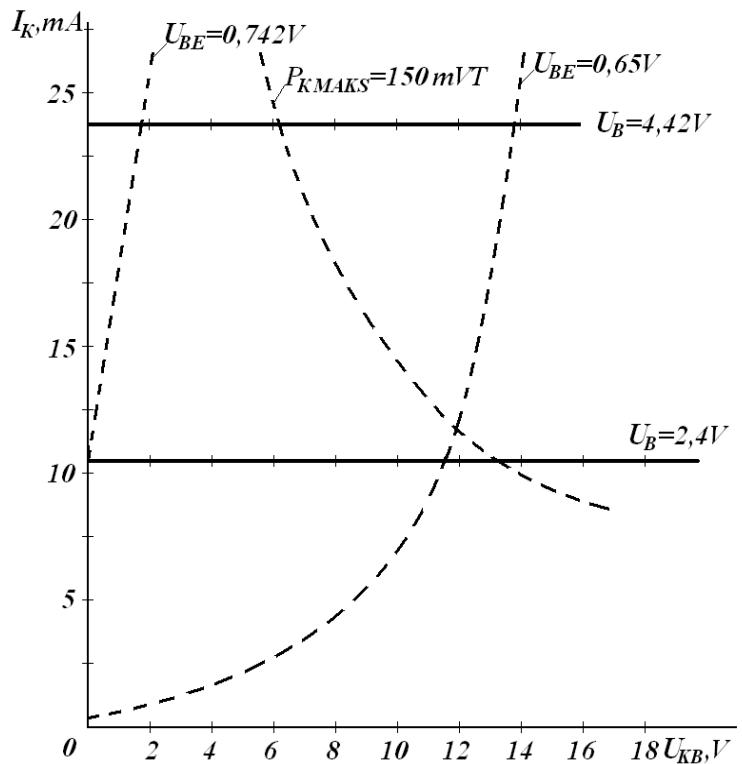
Yuqorida keltirilgan ko‘rsatmalardan foydalanishning amaliy natijalari quyida keltirilgan.



4.25-rasm. Emitter zanjiriga rezistor ulangan tranzistor sxemasi.

**Emitter zanjiriga rezistor ulangan tranzistorlar.** Bunday tranzistor sxemasi 4.25-rasmida va uning kollektor tokining  $U_{KB}$  ga bog‘liqlik grafiklari 4.26-rasmida keltirilgan. Bu yerda nuqtalar bilan tokning tajribada o‘lchangan qiymatlari belgilangan.

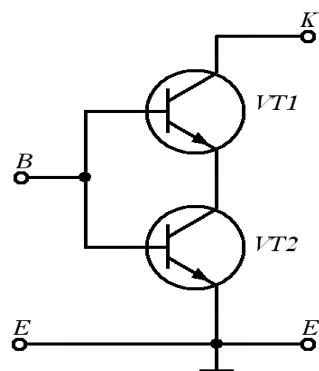
Emitter zanjirida rezistor bo‘lmagan holda (punktir chiziqlar), emitter tokining  $U_{KB}$  ga bog‘liqligi solishtirish uchun keltirilgan.



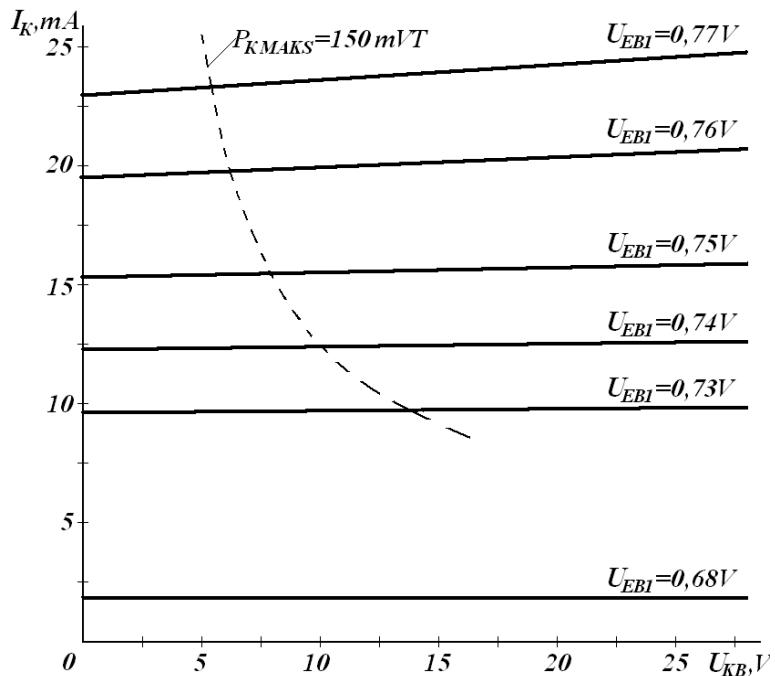
4.26-rasm. Baza potensialining ikki xil qiymatida emitter tokining  $U_{KB}$  kuchlanishga bog‘liqligi.

Emitter zanjiriga rezistor ulanganda emitter tokining kollektor – baza kuchlanishiga bog‘liqligi amalda to‘liq yo‘qoladi. Tranzistordagi  $U_{KB}$  kuchlanish hatto kollektorda sochiladigan quvvatning ruxsat etilgan qiymatlaridan 2÷3 marta katta bo‘lganda ham barqaror ishlaydi.

**Bazalari umumlashtirilgan tarkibiy tranzistor.** Tarkibiy tranzistor sxemasi 4.27-rasmda, uning  $U_B$  ulanish sxemadagi kirish kuchlanishi  $U_{BE}$  ning turli qiymatlaridagi chiqish xarakteristikalar oilasi esa 4.28 – rasmda ko‘rsatilgan. Ishga tushiruvchi tranzistor VT1 kremniyli, chiqish tranzistori VT2 germaniyli.



4.27-rasm. Tarkibiy bipolar tranzistor sxemasi.



4.28-rasm. Kirish kuchlanishi  $U_{BE}$  ning turli qiymatlarida kollektor tokining  $U_{KB}$  ga bog‘liqligi.

VT1 tranzistor kollektorining potensiali hamma vaqt bazasi potensialidan VT2 tranzistor EO‘dagi to‘g‘ri kuchlanish miqdoricha kichik bo‘ladi.

Natijada, VT1 tranzistor  $U_K$  va  $U_{KIR}$  kuchlanishlarning ixtiyoriy qiymatlarida, to‘yinish rejimining boshlang‘ich sohasida injeksiya – voltaik rejimda bo‘ladi. VT1 tranzistor chiqish tranzistori VT2 emitterini ta’minlovchi ideal barqaror tok generatori vazifasini o‘taydi.

Kollektor toki  $I_K$  kuchlanish  $U_{BK}$  ga juda sust bog‘langan. Bu bog‘liqlik faqat Yerli effekti bilan aniqlanadi. Tranzistorlar juftligi kollektorda sochilayotgan quvvat ruxsat etilgan quvvatning pasport qiymatlaridan 2,7 marta katta bo‘lganda ham kollektor – baza kuchlanishi 16 V ni va kollektor toki 25 mA gacha bo‘lganda ham barqaror holatda ishlaydi. Tranzistorlar juftligidagi har bir alohida olingan tranzistor kollektor – baza kuchlanishi 5 V dan tok esa 8 mA dan ortganda nobarqaror rejimga o‘tadi.

## Nazorat savollari

1. Bipolar tranzistor (BT) nima?
2. BTning ishlash prinsipini tushuntiring.
3. BT emitteri, bazasi va kollektorining vazifalari nimalardan iborat?

4. *n-p-n* va *p-n-p* turli BTlar ishlash prinsipida farq bormi?
5. BTning qanday ulanish sxemalarini bilasiz?
6. BT asosiy ish rejimlarini ayting.
7. BTning turli ulanish sxemalarida statik VAXlarida aktiv va to‘yinish rejimlarini aniqlang.
8. Tranzistorning tok uzatish koeffitsiyenti nimani anglatadi? UB va UE ulangan sxemalarda tok uzatish koeffitsiyentlari qiymatlarini solishtiring.
9. Tranzistorni to‘rt qutblik sifatida tasavvur etib, uning kichik signal parametrlari qanday aniqlanishini va ularning birliklarini tushuntiring.
10. Yerli effekti nimadan iborat?
11. Miller effekti nimadan iborat?
12. UE va UB ulanganda tranzistor chiqish xarakteristikalari tikligini solishtiring.
13. UE va UB ulangan sxemalarda kollektordagi kuchlanish ortganda, kirish xarakteristikalari qanday siljiydi?
14. BTning barqaror ishlash sohasini kengaytirish usullari.

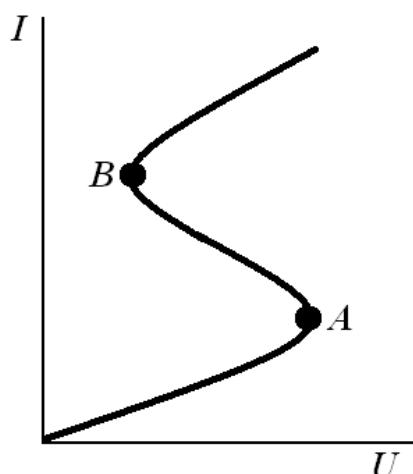
---

## V BOB KO‘P QATLAMLI YARIMO‘TKAZGICH ASBOBLAR

### 5.1. Umumiy ma’lumotlar

VAXida manfiy differensial qarshilik mavjud bo‘lgan, uch va undan ortiq  $p-n$  o‘tishlarga ega ko‘p qatlamli yarimo‘tkazgich asbob **tiristor** deb ataladi.

Tiristorning S-simon VAXida tok ortishi bilan kuchlanish kama-yadigan AV soha mavjud (5.1-rasm).



5.1-rasm. Tiristorning S – simon VAXi.

Tiristor ishlaganda ikkita muvozanat holatda bo‘lishi mumkin. Berk holatda tiristor katta qarshilikka ega va undan kichik tok oqadi. Ochiq holatda tiristor qarshiligi kichik va undan katta tok oqadi. Shundan yarimo‘tkazgich asbobning nomi (tira - eshik) qo‘yilgan. Tiristorlar radiolokatsiyada, radioaloqa qurilmalarida, avtomatikada manfiy o‘tkazuvchanlikka ega yarimo‘tkazgich asbob sifatida hamda tok boshqaruvchi kalitlar, energiya o‘zgartgichlarning bo‘sag‘aviy elementlari sifatida yoki boshlang‘ich holatda energiya iste’mol qilmaydigan asbob-triggerlar sifatida keng ishlatiladi.

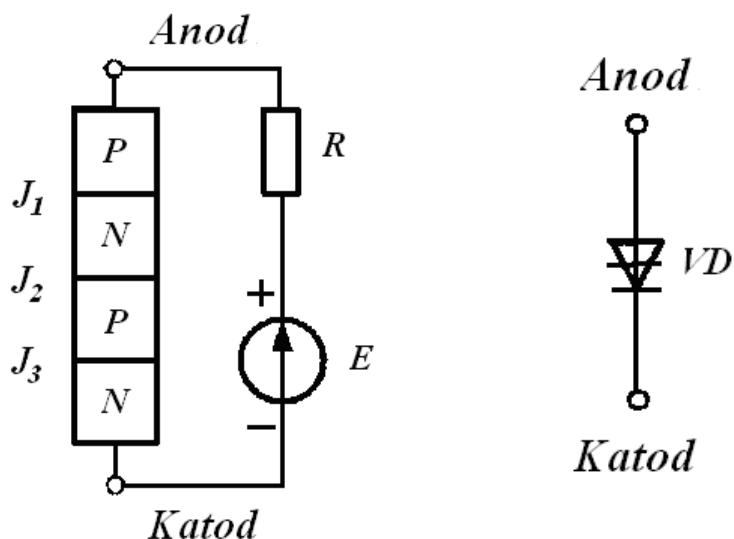
Tiristorlar chiqishlari soniga qarab diodli (**dinistor**), triodli (**trinistor**) va **tetrodli tiristorlarga** bo‘linadi va to‘rt qatlamli  $p-n-p-n$  tuzilma-dan mos ravishda chiqarilgan ikki, uch va to‘rt chiqishga ega bo‘ladi.

Tuzilma chekkasidagi  $p$  – qatlam ***anod*** (A),  $n$  – qatlam esa ***katod*** (K) deb nomlanadi. Anod va katod orasidagi  $n$  – va  $p$  – sohalar ***baza*** deb ataladi, ularga o‘rnatilgan elektrodlar esa ***boshqaruvchi elektrodlar*** deb ataladi. Diodli va triodli tiristorlar tokni faqat bir tomonlama o‘tkazadi. Bu o‘z navbatida, tiristorlarning o‘zgaruvchan tokni boshqarish imkoniyatini cheklaydi. O‘zgaruvchan tok zanjirlarida ikki tomonlama kalit sifatida ***simistor*** (simmetrik tiristor) ishlataladi. Simistor ***triak*** deb ham ataladi. Simistor  $p-n-p-n-p$  tuzilmaga va bir yoki ikki boshqaruvchi elektrodga ega.

## 5.2. Dinistor tuzilmasi va ishlash prinsipi

Uchta  $p-n$  o‘tishga ega diodga o‘xshash ikki elektrodlari asbob ***dinistor*** deb ataladi. Uning tuzilmasi 5.2a-rasmida, shartli belgilanishi esa 5.2b-rasmida keltirilgan. Dinistorning uchta  $p-n$  o‘tishi  $J_1$ ,  $J_2$  va  $J_3$  deb belgilangan.

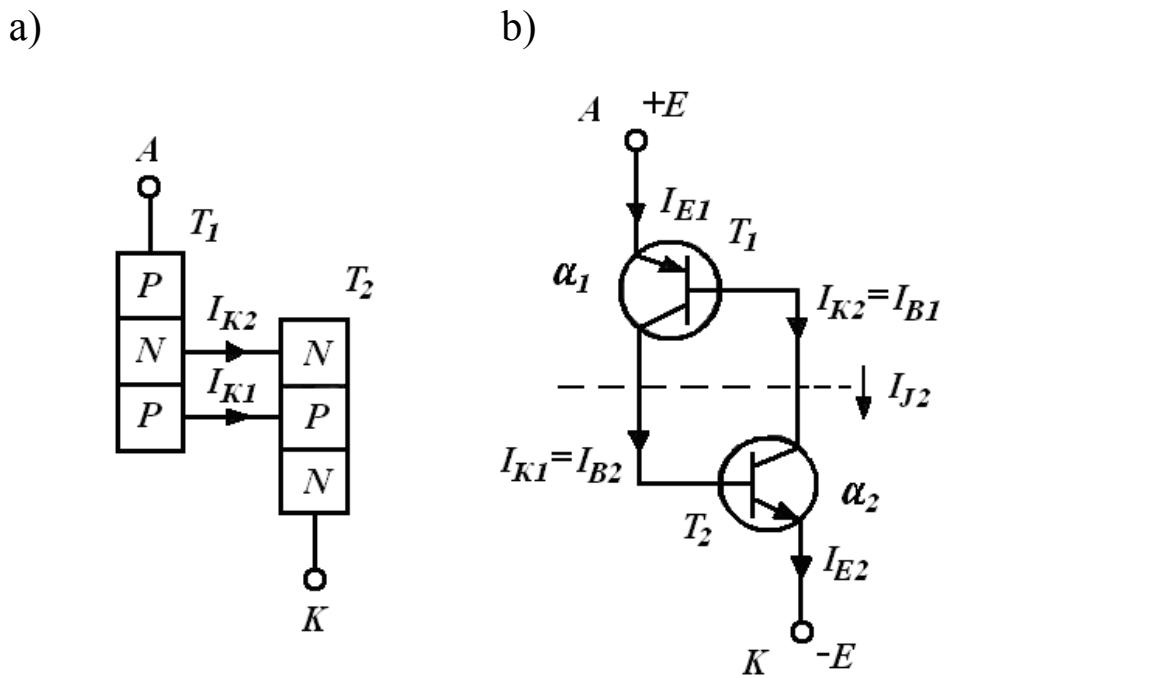
a)



b)

5.2-rasm. Dinistor tuzilmasi (a) va uning sxemalarda shartli grafik belgilanishi (b).

Dinistor sxemalarda o‘zaro ulangan ikkita triodli tuzilma bilan almashtirilgan holda ko‘rsatilishi mumkin. Dinistorni tashkil etuvchi tranzistorlarga ajratilishi va o‘zaro ulangan tranzistorlar bilan almash-tirilishi 5.3-rasmida ko‘rsatilgan.



5.3-rasm. Dinistorni ikkita tuzilmaga ajratilishi (a) va almashtirish sxemasi (b).

Bu ulanishda T1 tranzistorning kollektor toki T2 tranzistorning baza tokini, T2 tranzistorning kollektor toki esa T1 tranzistorning baza tokini tashkil etadi. Tranzistorlarning bunday ulanishi hisobiga asbob ichida musbat TA hosil bo‘ladi.

Agar anodga katodga nisbatan musbat kuchlanish berilgan bo‘lsa,  $J_1$  va  $J_3$   $p-n$  o‘tishlar to‘g‘ri siljitim bo‘ladi,  $J_2$  o‘tish esa teskari siljitim bo‘ladi, shu sababdan manba  $E$  ning barcha kuchlanishi  $J_2$  o‘tishga tushadi. T1 va T2 tranzistorlarning emitter toklarini uzatish koeffitsiyentlari mos ravishda  $\alpha_1$  va  $\alpha_2$  bo‘lsin.

5.3b-rasmga muvofiq tiristor orqali oqayotgan tok ikkala tranzistor kollektor toklari va sizilish toki  $I_{K0}$  yig‘indisiga teng bo‘ladi:

$$I = \alpha_1 I_{E1} + \alpha_2 I_{E2} + I_{K0} . \quad (5.1)$$

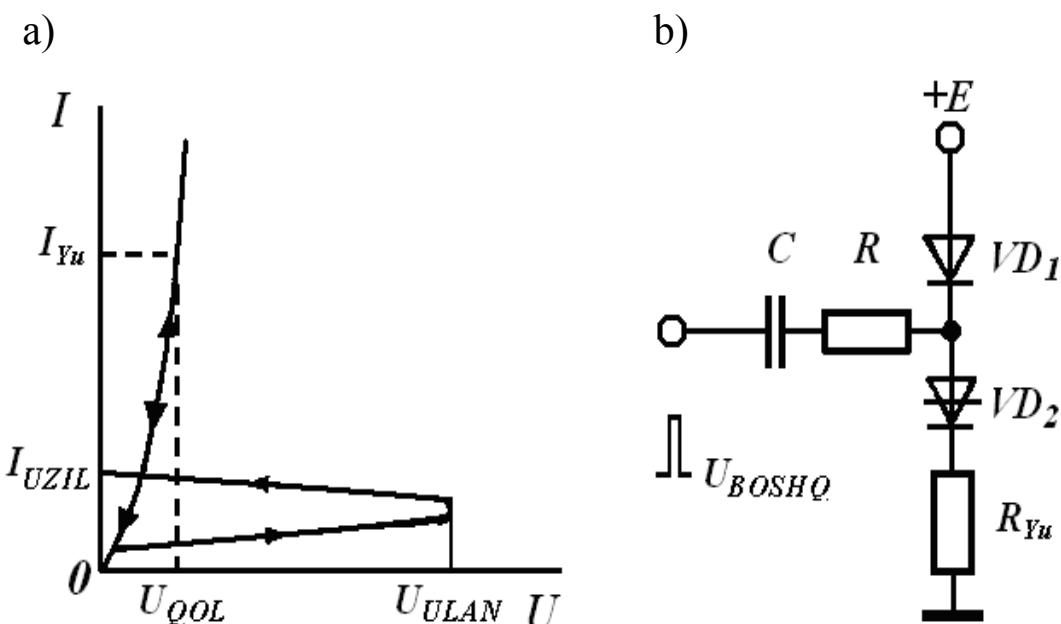
Tashqi zanjirdagi tok  $I_{E1} = I_{E2} = I$ , shuning uchun  $I$  ni (5.1) ga qo‘yib:  $I(1 - \alpha_1 - \alpha_2) = I_{K0}$  deb yozish mumkin. Bundan tashqi tok  $I$  qiymati

$$I = \frac{I_{K0}}{1 - (\alpha_1 - \alpha_2)} \quad (5.2)$$

ekanini topamiz.

$(\alpha_1 + \alpha_2) < 1$  shart bajarilganda dinistor orqali oqadigan tok  $I_{K0}$  ni tashkil etadi.  $(\alpha_1 + \alpha_2) > 1$  bo‘lganda dinistor ochiladi va tok o‘tkaza boshlaydi. Dinistorning ulanish sharti shundan iborat.

Dinistorda  $\alpha_1$  yoki  $\alpha_2$  tok uzatish koeffitsiyentlarni oshirishning yagona usuli uning anodida kuchlanishni oshirishdan iborat. Kuchlanish ortishi bilan  $U = U_{ULAN}$  dan tranzistorlarning biri to‘yinish rejimiga o‘tadi. Ushbu tranzistorning kollektor toki, ikkinchi tranzistorning baza zanjirida oqib uni ochadi, o‘z navbatida, birinchi tranzistorning baza tokini oshiradi. Natijada tranzistorlarning kollektor toklari ular to‘yinish rejimiga o‘tmaguncha ko‘chkili ortadi.



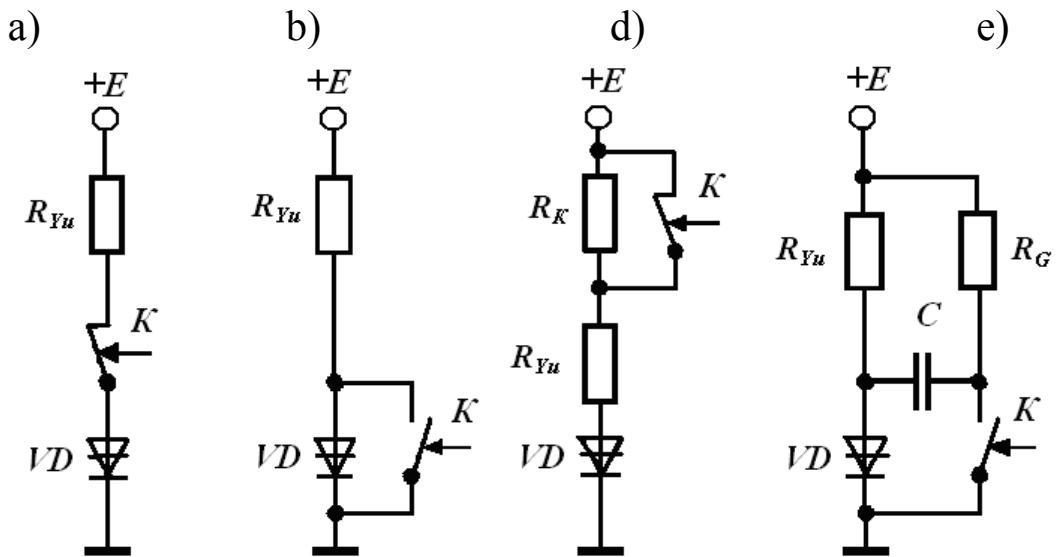
5.4-rasm. Dinistor VAXi (a) va uning impuls ulanish sxemasi (b).

5.4-rasmida  $U_{ULAN}$  – dinistorning ulanish kuchlanishi,  $U_{QOL}$  – ochiq dinistordagi qoldiq kuchlanish pasayishi,  $I_{Yu}$  – yuklama toki,  $I_{UZIL}$  – dinistorni o‘chirish toki,  $VD_1$  – yarimo‘tkazgich diod,  $VD_2$  – dinistor,  $R_{Yu}$  – yuklama qarshiligi,  $R$  – chegaralovchi qarshilik,  $C$  – ajratuvchi kondensator,  $U_{BOSHQ}$  – boshqaruvchi impuls.

Tranzistorlar ulangandan so‘ng dinistor ochiladi va tok  $I$  faqat tashqi zanjir qarshiligi bilan chegaralanadi. Ochiq asbobdagi kuchlanish pasayishi 1V dan kichik bo‘lib, taxminan oddiy dioddagi kuchlanish tushishiga teng. Dinistorning VAXi 5.4a-rasmida, impuls ulanish sxemasi esa 5.4b-rasmida ko‘rsatilgan.

Dinistorni undan oqayotgan tokni  $I_{UZIL}$  qiymatgacha kamaytirib yoki dinistor anodidagi kuchlanish qutbini o‘zgartirib o‘chirishi mumkin. Dinistorni o‘chirishning turli usullari 5.5-rasmida keltirilgan. Birin-

chi sxemada (a) dinistor zanjiridagi tok kaliti  $K$  yordamida uziladi. Ikkinchchi sxemada (b) dinistordagi kuchlanish pasayishi nolgacha kamayadi. Uchinchi sxemada (d) dinistordagi tok qo'shimcha qarshilik  $R_Q$  qo'shish bilan  $I_{UZIL}$  gacha kamaytiriladi. To'rtinchi sxemada (e) kalit  $K$  tutashtirilganda ajratuvchi kondensator  $C$  yordamida dinistor anodiga teskari qutbli kuchlanish beriladi.



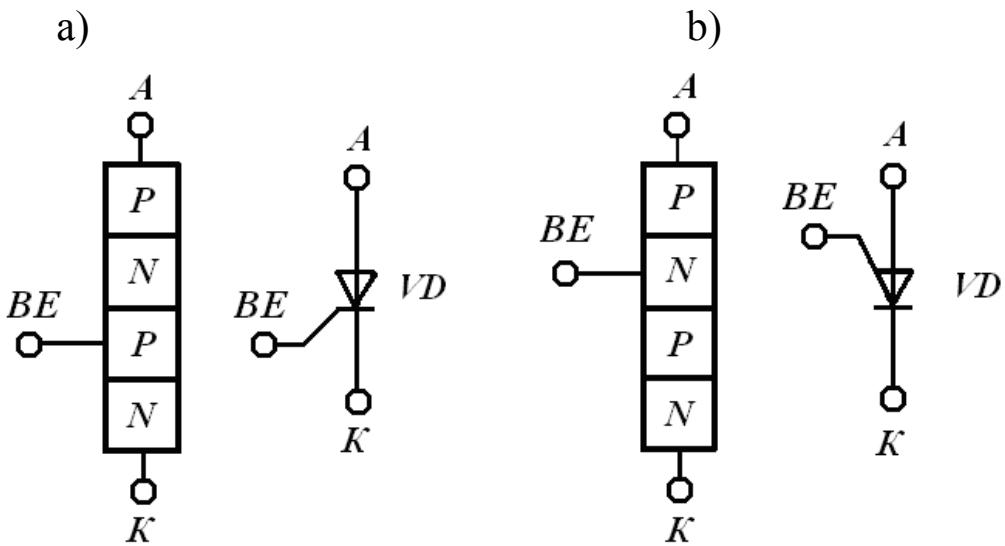
5.5-rasm. Zanjirni uzish (a), dinistorni shuntlash (b), anod tokini kamaytirish (d), teskari kuchlanish berish (e) bilan dinistorni o'chirish usullari.

5.5-rasmida:  $R_{Yu}$  – yuklama qarshiligi,  $R_D$  – qo'shimcha qarshilik,  $C$  – ajratuvchi kondensator,  $K$  – kalit.

### 5.3. Tiristor tuzilishi va ishlash prinsipi

Tiristor dinistorga o'xshash tuzilmaga ega bo'lib, baza sohalaridan biri boshqaruvchi bo'ladi. Agar bazalardan biriga boshqaruvchi tok berilsa, mos tranzistorning uzatish koeffitsiyenti ortadi va tiristor ulanadi.

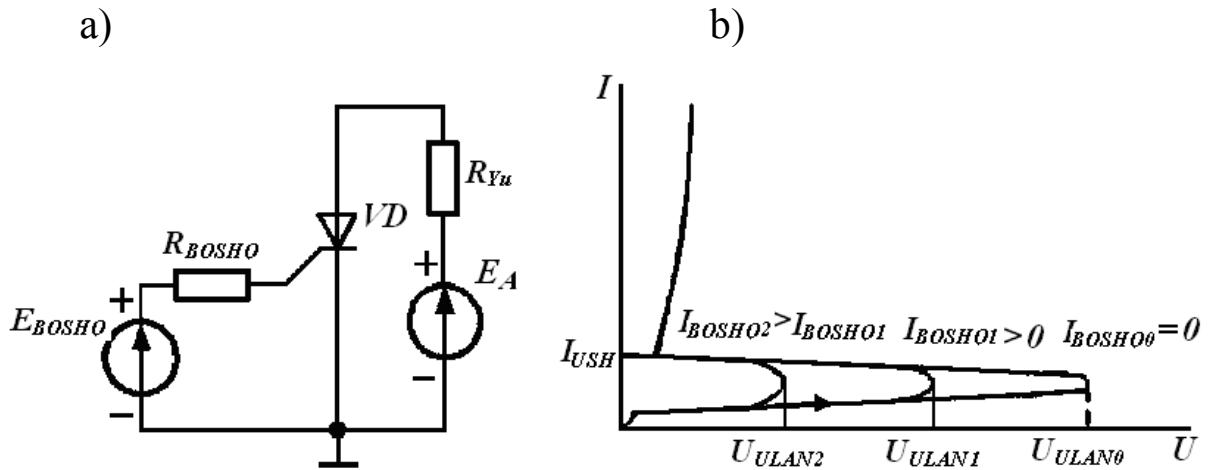
Boshqaruvchi elektrod (BE) joylashgan sohasiga mos ravishda tiristorlar katod bilan va anod bilan boshqaruvchilarga ajratiladi. BE larning joylashishi va tiristorlarning shartli belgilanishi 5.6-rasmida keltirilgan.



5.6-rasm. Katod (a) va anod (b) orqali boshqariluvchi tiristor tuzilmasi va shartli belgilanishi.

BE ga signal berilganda yopiluvchi tiristorlar ham mavjud. Bunday tiristorlarning BE toki tiristor uzilayotganda asosiy kommutatsiyalayayotgan tokka qiymat jihatdan yaqinlashgani uchun chegaralangan holarda qo'llaniladi.

Tiristorning ulanish sxemasi va VAXsi 5.7-rasmda keltirilgan. Tiristorning dinistordan farqi shunda-ki, ulanish kuchlanishi BE zanjiridagi tokni o'zgartirib rostlanadi. Shunday qilib, tiristor ulanish kuchlanishi boshqariladigan dinistorga ekvivalent.



5.7-rasm. Tiristorning ulanish sxemasi (a) va VAXi (b).

Tiristor ulangandan so'ng BE boshqarish xususiyatini yo'qotadi, natijada u yordamida tiristorni o'chirib bo'lmaydi. Tiristorning o'chirish sxemalari dinistornikidek.

Dinistor va tiristorlarning asosiy statik parametrlari quyidagilardan iborat:

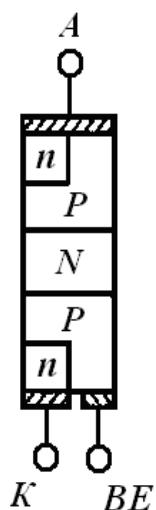
- ruxsat etilgan teskari kuchlanish  $U_{TES}$ ;
- berilgan to‘g‘ri tokda ochiq holatdagi asbobdagi kuchlanish pasayishi  $U_{TO\cdot G}$ ;
- ruxsat etilgan to‘g‘ri tok  $I_{Yu}$ .

Dinistor va tiristorlar asosan o‘zgarmas va o‘zgaruvchan toklarni qayta ulovchi sxemalarda elektron kalit sifatida qo‘llaniladi.

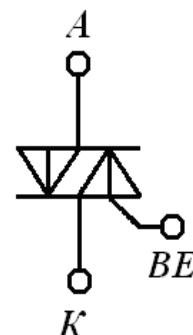
#### 5.4. Simistor tuzilishi va ishlash prinsipi

**Simistor** – simmetrik tiristor bo‘lib, o‘zgaruvchan tokni kommutatsiyalashga xizmat qiladi. U reversiv to‘g‘rilagichlar yoki o‘zgaruvchan tok sozlagichlari yaratish uchun ishlatilishi mumkin. Simmetrik tiristor tuzilmasi 5.8a-rasmida, uning shartli belgilanishi esa 5.8b-rasmida keltirilgan. Simistor tuzilmasi turli o‘tkazuvchanlikka ega beshta yarimo‘tkazgich qatlamdan tashkil topgan bo‘lib tiristornikiga nisbatan murakkabroq tuzilishga ega. Simistor VAXi 5.9-rasmida keltirilgan.

a)



b)

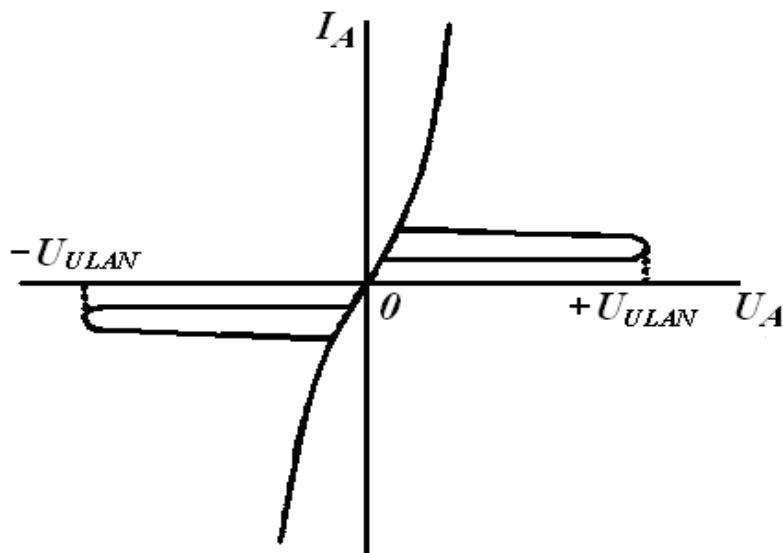


5.8-rasm. Simmetrik tiristor tuzilmasi (a) va uning shartli grafik belgilanishi (b).

Simistor VAXidan uning BE iga boshqaruvchi musbat impuls berilganda asbob ixtiyoriy yo‘nalishda ulanishi ko‘rinib turibdi.

Boshqaruvchi impulsiga qo‘yiladigan talablar, simistorning asosiy xarakteristikalarini va uni belgilanish tizimi tiristornikidek. Simistorni

umumiyligi BEli qarama-qarshi parallel ulangan ikkita tiristor bilan almashtirish mumkin.



5.9-rasm. Simistor VAXi.

### 5.5. Boshqariluvchi to‘g‘rilagichlar

Tiristorlarda ulanish momentini boshqarish imkoniyati bo‘lgani sababli ular boshqariluvchi to‘g‘rilagichlar sxemalarida ishlatiladi.

Bitta tiristorli boshqaruvchi to‘g‘rilagichning eng sodda sxemasi 5.10a-rasmda keltirilgan.

Tiristor ulanishi uchun ikkita shart bajarilishi zarur: tiristor anodi-dagi kuchlanish musbat bo‘lishi zarur (lekin  $U_{TO'G'.ULAN}$  kuchlanishidan katta bo‘lmasligi kerak) va BEga ochuvchi tokka mos musbat kuchlanish berilgan bo‘lishi shart. Birinchi shart elektr tarmoqning musbat yarim davrida tarmoq kuchlanishi  $U_{KIR}$  (5.10b-rasm) uchun bajariladi, ikkinchi shart bajarilishi uchun tiristorning BEiga ochuvchi impuls  $U_{OCH}$  (5.10d-rasm) beriladi. Tiristor ochilgandan so‘ng BE o‘zining boshqarish xususiyatini yo‘qotadi, shuning uchun anoddagi oniy kuchlanish nolga teng bo‘lganda uning o‘chishi sodir bo‘ladi.

Rezistiv yuklama  $R_{Yu}$  dagi filtrlanmagan kuchlanish impulsleri shakli  $U_{Yu}$  5.10e-rasmda keltirilgan. Tiristorning ulanish momentini tarmoq kuchlanishining musbat yarim davri davomida, ya’ni  $0 < \alpha < \pi$  oralig‘ida sozlash mumkinligi ko‘rinib turibdi. Bu yerda  $\alpha - U_{KIR} = 0$  momentga nisbatan boshqaruvchi impulsning siljish burchagi, u ***ulanish burchagi*** deb ataladi. Shunday qilib, tiristorning ulangan holati davomiyligi:

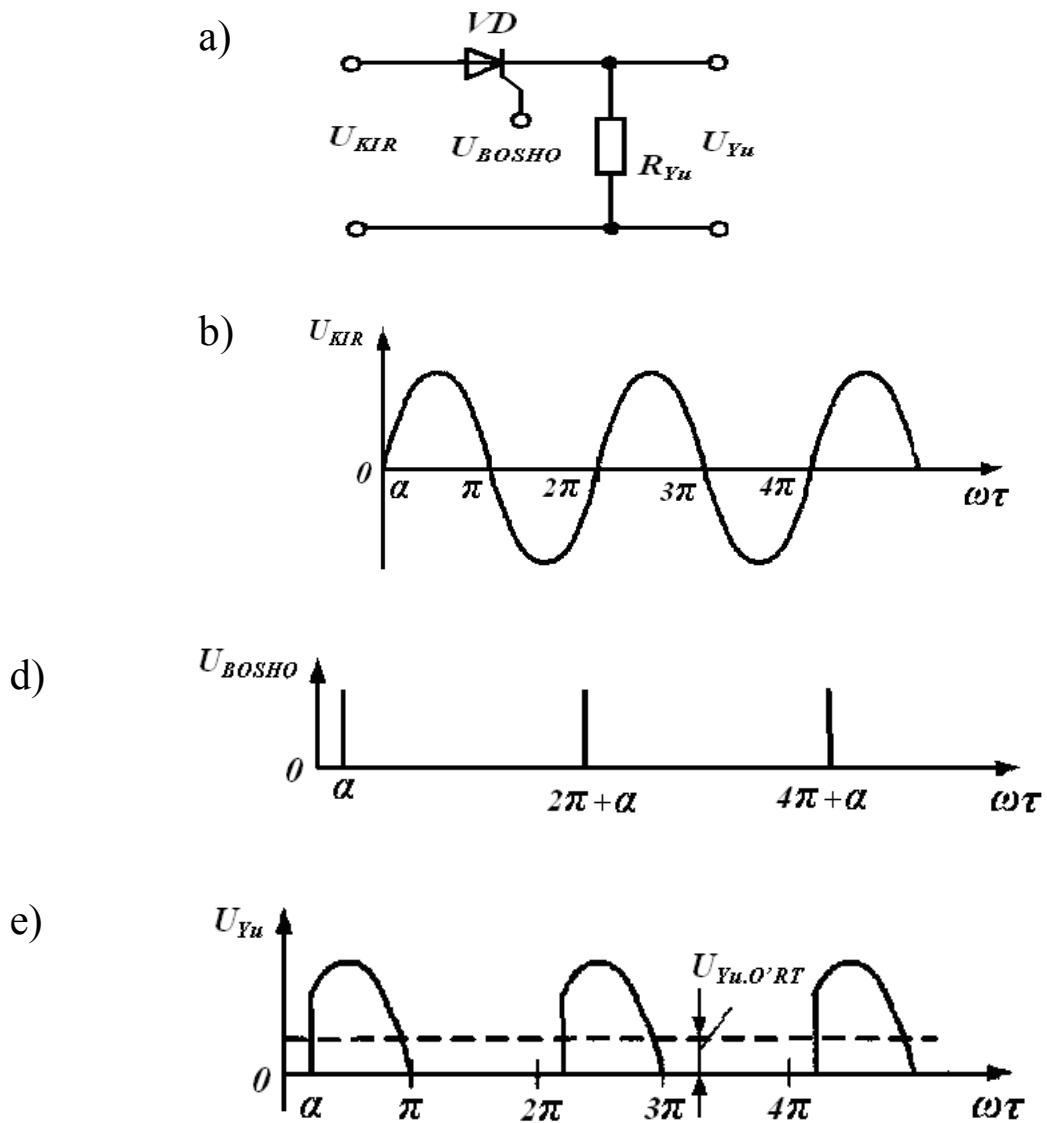
$$t_{BOSHQ} = \frac{T}{2} \left(1 - \frac{\alpha}{\pi}\right)$$

ifoda bilan aniqlanadi, bu yerda,  $T$  – kirish kuchlanishi  $U_{KIR}$  ning tebranish davri.

Yuklamadagi o‘rtacha kuchlanish:

$$U_{Yu.O''RT} = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} U_{KIR} d(\omega t) = \frac{U_m}{2\pi} (1 + \cos \alpha)$$

ga teng bo‘ladi.



5.10-rasm. Sozlanuvchi to‘g‘rilagich sxemasi (a) va uning kirishidagi (b), tiristorning boshqaruvchi elektrodidagi (d) hamda chiqishdagi (e) kuchlanishlar diagrammasi.

Bunda, agar tiristor  $\alpha=0$  da ulansa, yuklamadagi o‘rtacha to‘g‘-rilangan kuchlanish  $U_{Yu.O'RT}$  maksimal qiymatga ega bo‘ladi, agar  $\alpha=\pi$  bo‘lsa,  $U_{Yu.O'RT}$  kuchlanish nolga teng bo‘ladi. Tiristorni bunday bosh-qarish fazaimpuls usuli deb ataladi.

## Nazorat savollari

1. *Tiristorning ishlash prinsipini ikkita n-p-n va p-n-p (yoki aksincha) tranzistorlar ulanish modelida tushuntiring.*
2. *n – sohaga tushgan elektrodlar qanday qilib kovaklarning qarshi injeksiyasini hosil qilishini tushuntiring.*
3. *Tunnel diod VAXi bilan tiristor VAXi orasidagi farq nimada?*
4. *Tiristorning asosiy parametrlari nomini va ularning qiymatlarini keltiring.*
5. *Dinistor asosidagi tok kalitining ishlash prinsipini tushuntiring.*
6. *Tiristor asosidagi tok kalitining ishlash prinsipini tushuntiring.*

---

## VI BOB

### MAYDONIY TRANZISTORLAR

#### 6.1. Umumiy ma'lumotlar

Elektrod toklari asosiy zaryad tashuvchilarning kristall hajmidagi elektr maydon ta'sirida dreyf harakatlanishiga asoslangan uch elektrodli, kuchlanish bilan boshqariladigan yarimo'tkazgich asbob **maydoniy tranzistor** (MT) deyiladi. MTlarda tok hosil bo'lishida faqat bir turli – asosiy zaryad tashuvchilar (elektronlar yoki kovaklar) qatnashgani sababli ular ba'zan **unipolar tranzistorlar** deb ataladi. MTlarda, Btlardagi kabi tezkorlikka ta'sir etuvchi injeksiya va ekstraksiya natijasida noasosiy zaryad tashuvchilarning to'planish jarayonlari mavjud emas.

MTlarda tok bo'ylama elektr maydon ta'sirida erkin zaryad tashuvchilarning dreyf harakati tufayli hosil bo'ladi. Tok hosil qiluvchi o'tkazgich qatlam **kanal** deb ataladi va u *n* – kanalli va *p* – kanalli bo'lishi mumkin. Kanal chekkalariga elektrodlar o'rnatilgan bo'lib, ularning biri istok, ikkinchisi esa stok deb ataladi. Elektrodlardan qay biri istok, qaysinisi stok deb olinishining ahamiyati yo'q. Zaryad tashuvchilar qaysi elektroddan kanalga oqsa, o'sha elektrod **istok** deb, zaryad tashuvchilarni kanaldan o'ziga qabul qiluvchi elektrod esa **stok** deb belgilanadi. Uchinchi elektrond – **zatvor** yordamida kanaldagi tok qiymati ko'ndalang elektr maydon bilan boshqariladi.

Tuzilmasi va kanal sohasi o'tkazuvchanligini boshqarish usuliga ko'ra MTlarning bir-biridan farqlanuvchi uchta turi bor.

1. **Zatvori izolatsiyalangan** MTlarda metall zatvor va kanal orasida yupqa dielektrik qatlam mavjud. Bunday MT metall – dielektrik – yarimo'tkazgich (MDYA) tuzilmaga egaligi sababli **MDYA – tranzistor** deb ham ataladi. Uning **kanali qurilgan** va **kanali induksiyalangan** turlari mavjud bo'lib: birinchi turdag'i tranzistorlarda kanal sohasi texnologik usul bilan hosil qilinadi, ikkinchisida esa – kanal sohasi zatvorga ma'lum qutbli va qiymatli kuchlanish berilganda hosil bo'ladi (induksiyalanadi). Ko'ndalang elektr maydon yupqa dielektrik orqali o'tib, kanaldagi zaryad tashuvchilar konsentratsiyasini boshqaradi.

2. *Shottki barerli* MTlarda metall bilan yarimo‘tkazgichning bevosita kontakti zatvor sifatida ishlataladi. Ishchi rejimda to‘g‘rilovchi kontaktga teskari siljituvchi kuchlanish beriladi. U kontakt ostidagi yarimo‘tkazgichning kambag‘allashgan sohasi qalinligini o‘zgartirib, tok o‘tkazuvchi kanal kengligi, kanaldagi zaryad tashuvchilar soni va undan oqadigan tok qiymatini boshqaradi.

3. *p–n o‘tish bilan boshqariluvchi* MTlarda zatvor sifatida kanal o‘tkazuvchanligiga nisbatan teskari o‘tkazuvchanlikka ega yarimo‘tkazgichdan foydalaniladi. Natijada ular orasida *p–n* o‘tish hosil bo‘lib, ishchi rejimda ushbu *p–n* o‘tish teskari siljitaladi. Bunda zatvordagi kuchlanish boshqaruvchi *p–n* o‘tishning kambag‘allashgan sohasi kengligini va shu bilan tok o‘tkazuvchi kanal sohasining ko‘ndalang kesimini, undagi zaryadlar sonini o‘zgartiradi va natijada kanaldagi tok qiymati o‘zgaradi. *p–n* o‘tish kambag‘allashgan sohasi kengligining o‘zgarishi, Shottki barer balandligi va ikkala tranzistorlarning asosiy xususiyatlari bir xil bo‘lgani sababli, bundan buyon zatvor sifatida faqat *p–n* o‘tishdan foydalanadigan MTlarni o‘rganamiz.

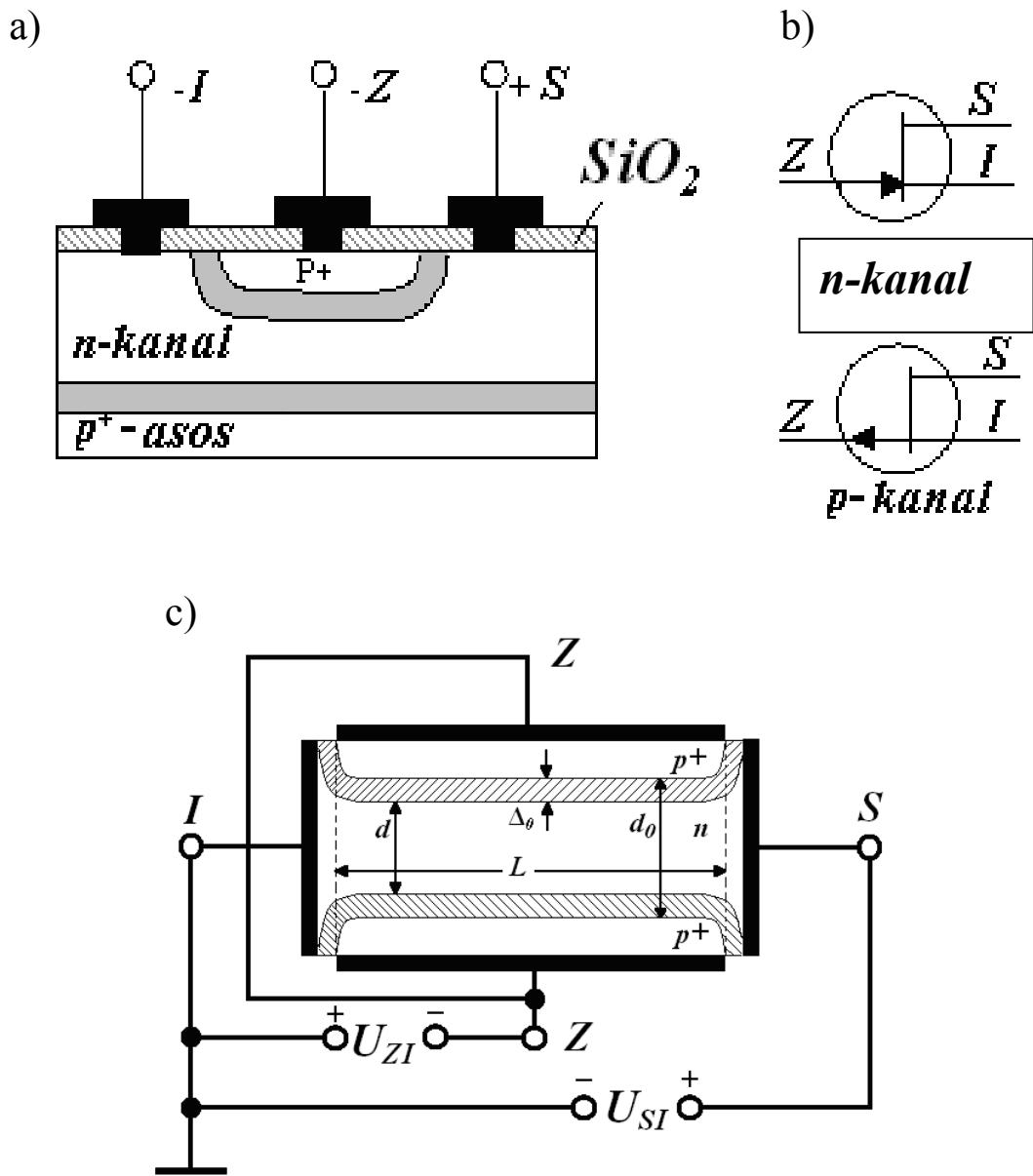
Elektr sxemalarda MTning zatvori kirish elektrodi bo‘lib xizmat qiladi va kanaldan teskari ulangan *p–n* o‘tish yoki dielektrik bilan izolatsiyalanadi. Shuning uchun MTlar BTlardan farqli ravishda o‘zgarmas tokda katta kirish qarshiligidagi ( $10^8 \div 10^{10}$  Om) ega.

MDYA – tranzistorlar integral mikrosxemalarning, ayniqsa, O‘KISlarning asosiy elementini tashkil etadi. Ular mikroprotsessorlar, mikrokontrollerlar, axborot sig‘imi katta xotira qurilmalari, elektron soatlar, tibbiyot elektronikasi qurilmalari va boshqalarda qo‘llaniladi. Katta quvvatli MDYA – tranzistor qayta ulovchi sxemalarda keng qo‘llaniladi. Boshqaruvchi elektrodi metall – yarimo‘tkazgich o‘tishdan tashkil topgan arsenid galliy asosida tayyorlangan tranzistorlar o‘ta tez ishlovchi raqamli IMSlarni va O‘YUCHli qurilmalarni yaratish uchun ishlataladi. Kremniy asosidagi *p–n* o‘tish bilan boshqariluvchi MTlar past chastotali diskret elektron asbob sifatida qo‘llaniladi.

## 6.2. *p – n o‘tish bilan boshqariluvchi maydoniy tranzistorlar*

**Tuzilishi va ishlash prinsipi.** *p–n* o‘tish bilan boshqariluvchi *n* – kanalli MT tuzilmasining ko‘ndalang kesimi va uning shartli belgilanishi 6.1-rasmida keltirilgan.

Ikkita simmetrik zatvorli MTning ishlash prinsipini ko‘rib chiqamiz (6.1-d rasm).



6.1-rasm.  $n$  – kanali  $p-n$  o‘tish bilan boshqariluvchi MT tuzilmasining ko‘ndalang kesimi (a), tranzistorlarni shartli belgilanishi (b) va ikkita simmetrik zatvorli MT tuzilmasi (c).

Istok - stok orasidagi boshqariluvchi soha ingichka  $n$  – turli o‘tkazuvchi kanalni tashkil etadi. Kanal yon tomonlari zatvor hosil qiluvchi ikkita  $p$  – yarimo‘tkazgich sohalar bilan chegaralangan. Tranzistorda zatvor uzunligiga teng bo‘lgan masofa – kanal uzunligi  $L$ , ikkita  $p-n$  o‘tishning fizik chegaralari orasidagi masofa bilan aniqlanuvchi kanalning texnologik qalinligi  $d_0$  va unga perpendikular yo‘nalishdagi kanal kengligi deb ataluvchi parametrlar bilan ifodalanadi.

Tok o‘tkazuvchi kanal kengligi nosimmetrik  $p-n$  o‘tishlarning ( $N_A \gg N_D$ ) kambag‘allashgan sohalari orasidagi masofaga teng:

$d = d_0 - 2\Delta_0$ , bu yerda,  $\Delta_0$  – teskari siljutilgan  $p-n$  o‘tish kambag‘allashgan sohasi kengligi (shtrixlangan sohalar).

Bu holda

$$\Delta_0 = \sqrt{\frac{2\varepsilon\varepsilon_0}{qN_D}(U_K - U_{ZI})} \quad . \quad (6.1)$$

Istok tomonda tok o‘tkazuvchi kanal qalinligi (6.1) ni e’tiborga olgan holda

$$d = d_0 - 2\sqrt{\frac{2\varepsilon\varepsilon_0}{qN_D}(U_K - U_{ZI})} \quad (6.2)$$

ga teng bo‘ladi.

MTning ishlash prinsipi  $U_{ZI}$  va  $U_{SI}$  qiymatlari o‘zgarganda  $p-n$  o‘tish kambag‘allashgan sohalari kengligining o‘zgarishiga asoslanadi. Bu esa o‘z navbatida, kanal sohasi kengligining, uning o‘tkazuvchanligining va stok tokining o‘zgarishiga olib keladi.

Tranzistorga tashqi kuchlanishlar berilmaganda ( $U_{ZI}=0$ ,  $U_{SI}=0$ ) kanal uzunligining boshidan oxirigacha kanal ko‘ndalang kesimi birdek bo‘ladi (6.2a-rasm). Zatvorlarga  $|U_{ZI}|>0$  kuchlanish berilganda  $p-n$  o‘tishlar teskari siljiydi, natijada  $p-n$  o‘tishlarning kambag‘allashgan sohalari kanal tomonga kengayadi, kanalning ko‘ndalang kesimi kanalning uzunligi bo‘ylab bir xil torayadi. Zatvorlardagi kuchlanishlar  $U_{ZI}$  berkitish kuchlanishiga ( $U_{ZI.BERK}$ ) teng bo‘lganda kambag‘allashgan sohalar chegaralari ustma-ust tushadi, kanal kengligi nolga teng bo‘ladi (6.2b-rasm).

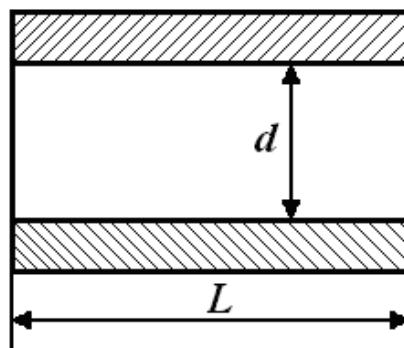
Bunda texnologik parametr  $d_0$  bevosita o‘lchanuvchi elektr parametr –  $d=0$  bo‘lgandagi berkitish kuchlanishi  $U_{ZI.BERK}$  ni (6.2) ifodadan aniqlash mumkin:

$$d_0 = 2\sqrt{\frac{2\varepsilon\varepsilon_0}{qN_D}(U_K - U_{ZI.BERK})} \quad . \quad (6.3)$$

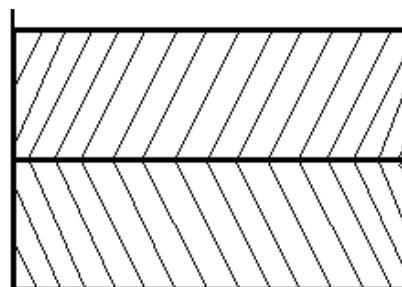
Ishchi rejimda  $U_{SI}>0$ , shuning uchun kanal orqali elektronlarning istokdan stokka yo‘nalgan dreyf harakati boshlanadi, ya’ni kanal orqali stok toki  $I_S$  oqadi.  $U_{SI}$  kuchlanish manbaining ulanishi  $p-n$  o‘tish kengligiga ham ta’sir etadi. Tranzistor umumiyligi istok sxemada ulanganligi uchun istok potensialini  $U_{SI}$  ga teng deb qabul qilamiz. Endi kanalning ixtiyoriy kesimida  $p-n$  o‘tishdagi kuchlanishlar yig‘indisi  $U_{ZI}(x)=U_{ZI} + U_{SI}(x)$  ga teng, ya’ni istokdan stokka ortib boradi. Natijada  $p-$

*n* o'tish kengligi ortadi, kanal kengligi esa stokka yaqinlashgan sari ponasimon ko'rinishda kamayib boradi.

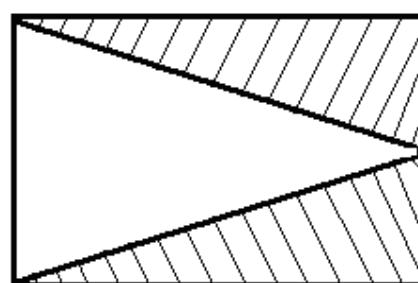
a)



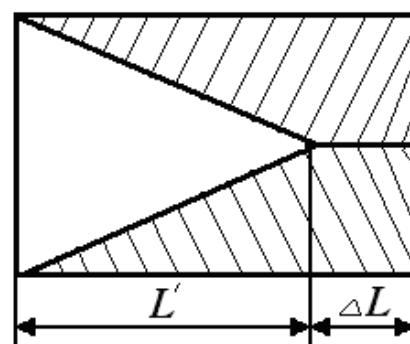
b)



d)



e)



6.2-rasm.  $U_{ZI}$  va  $U_{SI}$  kuchlanishlarning turli qiymatlarida zatvorlar orasidagi kanal ko'ndalang kesimining o'zgarishi.

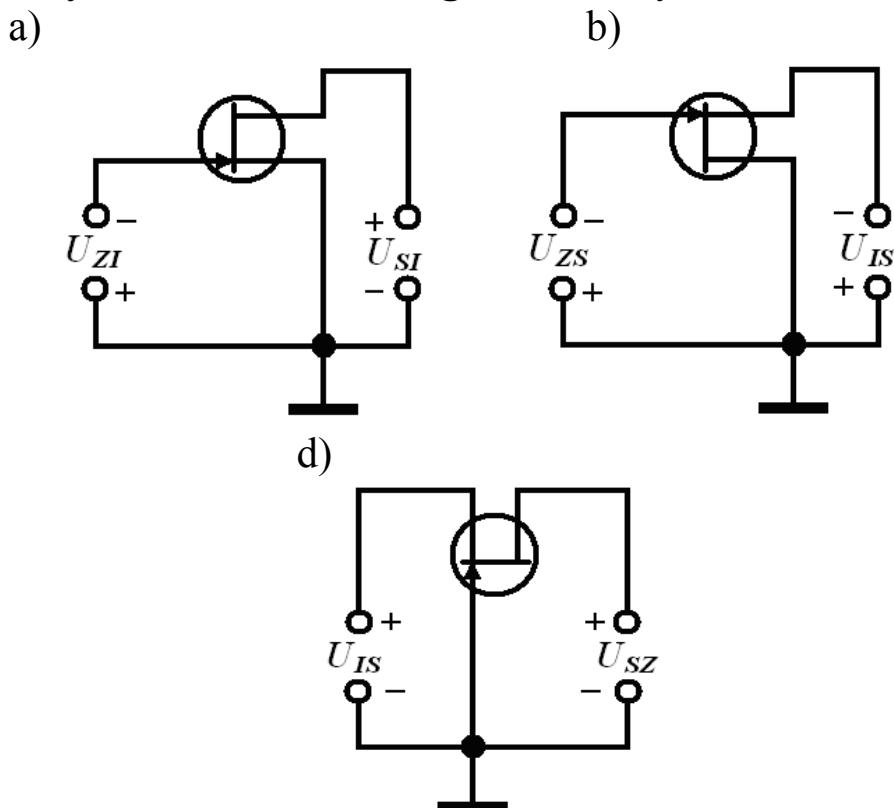
Shunday qilib, kanaldan oqayotgan tokni  $U_{ZI}$  va  $U_{SI}$  kuchlanishlarni o‘zgartirib boshqarish mumkin. Bunda  $U_{ZI}$  kanal ko‘ndalang kesimini,  $U_{SI}$  esa kanal uzunligi bo‘ylab ko‘ndalang kesim va tokni o‘zgartiradi. Istok tomonda kanal kengligi berilgan  $U_{ZI}$  qiymati bilan, stok tomonda esa  $U_{ZI} + U_{SI}$  kuchlanishlar yig‘indisi bilan aniqlanadi.  $U_{SI}$  qiymati ortishi bilan kanalning «ponasimonligi» ko‘payib, kanal qarshiligi ortadi.

$U_{ZI}$  ning berilgan qiymatida  $U_{SI}$

$$U_{ZI} + U_{SI.TO.Y} = U_{ZI.BERK}, \quad (6.4)$$

shartni qanoatlantiruvchi  $U_{SI.TO.Y}$  qiymatga ortganda, kanalning stok tomondagi ko‘ndalang kesimi nolga teng bo‘ladi (6.2d-rasm).  $U_{SI.TO.Y}$  kuchlanish **to‘yinish kuchlanishi** deb ataladi.  $U_{ZI}=0$  bo‘lgan xususiy holda  $U_{SI.TO.Y} = U_{ZI.BERK}$ .

Shunday qilib,  $U_{SI} = U_{SI.TO.Y}$  bo‘lganda kanal qarshiligi eng katta qiymatga erishadi. Kanal berkilishi bilan stok toki to‘xtamaydi, balki ortishi to‘xtaydi.  $U_{SI} > U_{SI.TO.Y}$  bo‘lganda kanalning berkilish nuqtasi stokdan istokka qarab siljiydi (6.2e-rasm) va kanal uzunligi  $\Delta L$  qiymatga kamayadi. Bu **kanal uzunligi modulatsiyasi hodisasi** deyiladi.



6.3-rasm. MTlarning ulanish sxemalari: UI (a), US (b) va UZ (d).

Kanal berkilish sohasi  $\Delta L$  da o‘tish maydoni va  $\Delta U = U_{SI} - U_{SI.TOY}$  kuchlanish mavjud. Ushbu maydonlarning har biri berkilish sohasiga o‘tuvchi elektronlar uchun tezlatuvchi maydonni tashkil etadi va elektronlarni stokka o‘tkazadi, natijada stok toki hosil bo‘ladi.

MTlarning ulanish sxemalari 6.3-rasmida ko‘rsatilgan: ***umumiyl istok (UI)***, ***umumiyl stok (US)*** va ***umumiyl zatvor (UZ)*** ulanish. Asosiy ulanish sxemasi bo‘lib UI ulanish xizmat qiladi.

### ***MT statik xarakteristikalarini.***

***Statik stok xarakteristikalarini*** oilasi deb zatvor - istok kuchlanishi  $U_{ZI}$  ning o‘zgarmas qiymatlarida stok toki  $I_C$  ning stok-istok kuchlanish  $U_{SI}$  ga bog‘liqliklari  $I_S = f(U_{SI})$  ga aytildi. Stok-istok kuchlanishining  $U_{SI} = 0 \div U_{SI.TO.Y}$  oralig‘ida ortishi kanal toki qiymatiga qarshi ta’sir etuvchi ikkita effektni hosil qiladi. Bir tomondan  $U_{SI}$  ortishi bilan elektronlarning kanaldagi dreyf tezligi ortadi, tok kuchi qiymati esa dreyf tezlikka chiziqli bog‘liq, demak, tok qiymati ortishi kerak. Ikkinchi tomondan esa  $U_{SI}$  ning ortishi kanalning «ponasimonligini» orttiradi, ya’ni kanal qarshiligi ortadi. Natijada  $U_{SI}$  ortishi bilan bu ikki omilning birgalikdagi ta’sirida stok toki chiziqli o‘zgarishga nisbatan sustroq ortadi. Stok – istok kuchlanishi  $U_{SI} = U_{SI.TO.Y}$  qiymatga yetganda stok tokining ortishi to‘xtaydi (6.4b-rasmida N nuqtalar). Bu stok xarakteristikalarining gorizontal sohalariga mos keladi va ***to‘yinish sohasi*** deb yuritiladi. Zatvor-istok kuchlanish  $U_{ZI}$  qanchalik katta qiymatga ega bo‘lsa,  $U_{SI}$  kuchlanishning shunchalik kichik qiymatlarida to‘yinish sodir bo‘ladi.

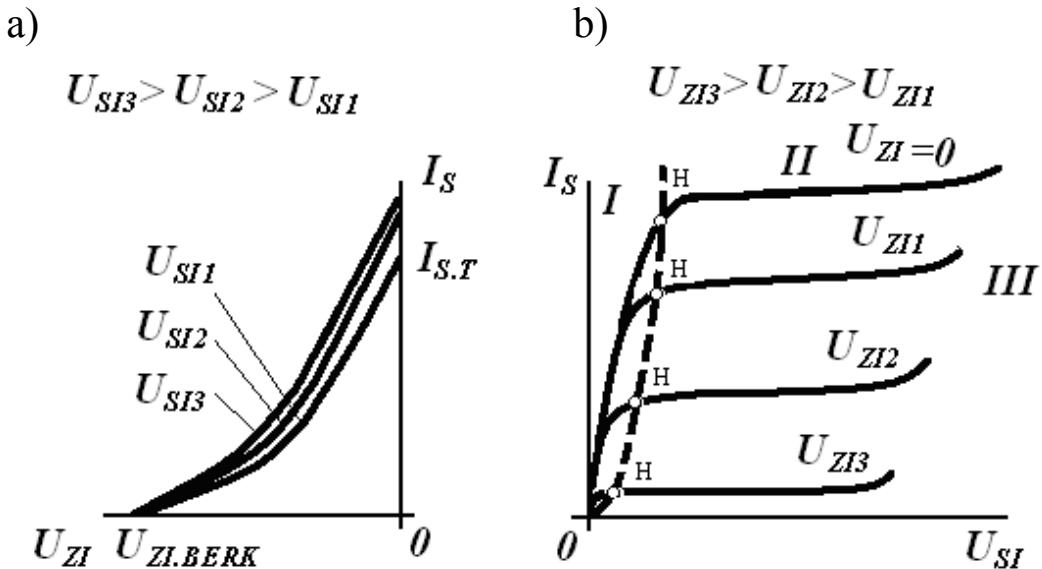
Stok xarakteristikalarda mustaqil sohalarni farqlash kerak. Xarakteristikaning shtrixlangan chiziqdan chaproq qismida (***tekis o‘zgaruvchan kanal rejimi***, I soha) tranzistor o‘zini oddiy rezistordek tutadi, bunda rezistor qarshiligi zatvor-istok kuchlanish  $U_{ZI}$  ga bog‘liq. MTning ushbu xususiyatidan, masalan, boshqariluvchi potensiometr hosil qilish uchun ishlataladi.

Xarakteristikaning shtrix chiziqdan o‘ngroqda joylashgan sohasida (***fazoviy zaryad rejimi*** yoki ***to‘yinish rejimi*** yuzaga keladi, II soha) tranzistorning asosiy funksiyasi – kanal tokini boshqarish amalga oshiriladi.

To‘yinish rejimida  $U_{SI}$  kuchlanish ortishi bilan kanal uzunligi biroz kamayadi (kanal uzunligining modulatsiyasi hodisasi). Buning natijasida kanal qarshiligi kamayib, stok toki ortadi.

Stok-istok kuchlanishi  $U_{SI}$  ning katta qiymatlarida (III soha) stok yaqinida zatvor-kanal o‘tishning ko‘chkili teshilishi sodir bo‘ladi.

O'tishdagi teskari kuchlanish  $U_{SI}$  -  $U_{ZI}$  ga teng bo'lgani sababli,  $U_{ZI}$  kuchlanish kamayganda teshilish kuchlanishi  $U_{SI.TESH}$  ham kamayadi.



6.4-rasm.  $n$  – kanalli MTning stok-zatvor (a) va stok (b) VAXlari oilasi.

**MTning statik stok-zatvor xarakteristikalar oilasi** yoki ***o'tish xarakteristikasi*** deb stok-istok kuchlanishi  $U_{SI}$  ning o'zgarmas qiymatlarida stok toki  $I_s$  ning zatvor-istok kuchlanish  $U_{ZI}$  ga bog'liqliklari  $I_s = f(U_{ZI})$  ga aytildi. Stok-zatvor xarakteristikalarini stok xarakteristikalardan foydalangan holda hosil qilish mumkin. Buning uchun  $U_{SI}$  kuchlanishning biror qiymatida zatvor-istok kuchlanishi  $U_{ZI}$  ning turli qiymatlari uchun stok toki  $I_s$ ning qiymatlarini stok xarakteristikalardan aniqlash yetarli bo'ladi. Agar  $U_{SI} > U_{ZI.BERK}$  bo'lsa,  $I_s = f(U_{ZI})$  bog'liqlik  $U_{SI}$  ning barcha qiymatlari uchun amalda bir xil bo'ladi, chunki bunda to'yinish rejimi o'rinni. Statik stok-zatvor xarakteristikalar oilasi 6.4a-rasmida keltirilgan. Har qanday MTning to'yinish rejimidagi stok-zatvor xarakteristikasi quyidagi bog'lanish orqali approksi-matsiyalanadi:

$$I_s = I_{s,\max} \left(1 - \frac{U_{ZI}}{U_{ZI,BERK}}\right)^2. \quad (6.5)$$

Ushbu bog'lanish parametrlari quyidagicha topiladi. Boshlang'ich tok  $I_{s,\max}$  zatvor – istok kuchlanish  $U_{ZI}=0$  bo'lganda o'lchanadi,  $U_{ZI,BERK}$  ni topish uchun  $I_s = (1/4)I_{s,\max}$  da  $U_{ZI}^*$  kuchlanish o'lchanadi. (6.4) ifodadan  $U_{ZI,BERK} = 2U_{ZI}^*$  ekani ma'lum bo'ladi.

### 6.3. MDYA – tuzilma va maydon effekti

MDYA – tranzistorlarda metall zatvor yarimo‘tkazgichdan yupqa dielektrik qatlam bilan izolatsiyalangan bo‘ladi. Bunday tuzilma o‘ziga xos kondensatorni tashkil etadi. Kondensatorning bitta qoplamasi yarimo‘tkazgichdan iborat. Kondensator qoplamariga perpendikular yo‘nalgan tashqi elektr maydon ta’sirida yarimo‘tkazgichning sirtqi qatlamida erkin zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi o‘zgaradi. Bu hodi-sa **maydon effekti** deb ataladi. Maydon yo‘nalishi va uning kuchlanganligiga bog‘liq holda yarimo‘tkazgichning sirtqi qatlami asosiy zaryad tashuvchilar bilan **boyishi** yoki **kambag‘allashishi** hamda o‘tkazuvchanlik turi o‘zgarishi (inversiyalanishi) mumkin.

Aktseptor kirishmalar konsentratsiyasi  $N_A=10^{15}$  sm<sup>-3</sup> bo‘lgan bir jinsli  $p$  – yarimo‘tkazgich misolida maydon effektini ko‘rib chiqamiz. Kremniyda muvozanat holatdagi konsentratsiya (asosiy zaryad tashuvchilar)  $p_P=10^{15}$  sm<sup>-3</sup>, elektronlar esa (noasosiy zaryad tashuvchilar)  $n_P=10^5$  sm<sup>-3</sup> ni tashkil etadi. Tashqi kuchlanish ta’sirida hosil bo‘lgan elektr maydon metall sirtida musbat zaryad induksiyalaydi, yarimo‘tkazgichda esa qiymat jihatdan xuddi shunday manfiy zaryad hosil qiladi. Erkin zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi  $10^{22}\div10^{23}$  sm<sup>-3</sup> bo‘lgan metallardan farqli ravishda yarimo‘tkazgichda zaryad kristallning yuzasidan ichiga ma’lum masofaga tarqaladi. Yarimo‘tkazgichdagi manfiy zaryad sirtga tortilgan elektronlar va kovaklari kristall ichiga kirib ketgan aktseptor ionlari bilan bog‘liq. Lekin bu yerda elektronlar konsentratsiyasi juda kichik bo‘ladi. Shuning uchun sirt yaqinida kambag‘allashgan metall 1 hosil bo‘ladi. Kambag‘allashgan qatlamda kovaklar konsentratsiyasi muvozanat holdagi  $P_{P0}$  dan kichik, qatlam kengligi esa  $L_{KAM}$  ni tashkil etadi (6.5a-rasm).

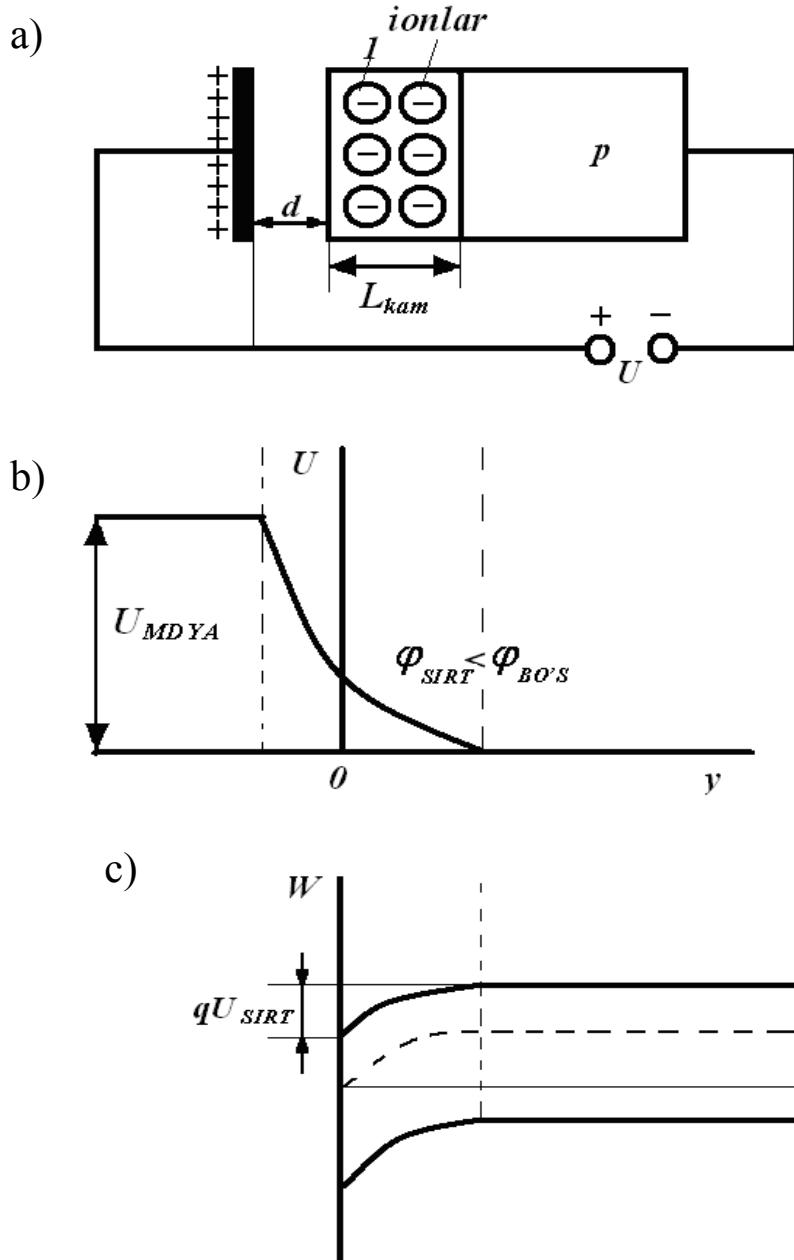
Agar yarimo‘tkazgich hajmida potensial nolga teng deb qabul qilinsa, sirtida zaryadlar bo‘lganligi sababli uning potensiali noldan farq qiladi. Sirt bilan hajm orasidagi potensiallar farqi **sirt potensiali** deb ataladi va  $\varphi_{SIRT}$  deb belgilanadi. MDYA – tuzilmada potensial taqsimlanishi 6.5b-rasmda ko‘rsatilgan. Sirt potensiali

$$\varphi_{SIRT} = \frac{\epsilon_0 E^2}{2\epsilon_{y_a} q N_A} \quad (6.6)$$

va kambag‘allashgan qatlam qalinligi

$$L_{KAM} = \sqrt{\frac{2\epsilon_0 \epsilon_{ya} \varphi_{SIRT}}{qN_A}} \quad (6.7)$$

nafaqat yarimo'tkazgich material xususiyatiga, balki qo'yilgan kuchlanish  $U$  qiymatiga ham bog'liq. Uning qiymati  $\varphi_{SIRT}$  sirt potentsialini belgilaydi ( $\epsilon_{ya}$  - yarimo'tkazgichning dielektrik singdiruvchanligi).



6.5-rasm. MDYA – tuzilmalarda  $\varphi_{SIRT} < \varphi_{BO'S}$  holatda (invers qatlam hosil bo'lmaganda) maydon effekti (a), potensial taqsimlanishi (b) va zonalar energetik diagrammasi (c).

Yarimo‘tkazgich sirtiga yaqin qatlamda elektr potensial taqsimlanishiga mos keluvchi energetik potensialning taqsimlanishi 6.5-c rasmda keltirilgan. MDYA – tuzilma orqali tok oqmagani sababli Fermi sathi o‘zgarmaydi. Bundan tashqari, energetik potensiallar ***manfiy*** zaryadlangan zarrachalar – elektronlar energiyasini hamda ***musbat*** zaryadlangan zarrachalar – potensiallar energiyasini ifodalanishini nazarda tutmoq kerak. Shuning uchun yarimo‘tkazgich sirti yaqinida potensialning ortishi energetik zonalarning og‘ishiga mos keladi. Yarimo‘tkazgichdagi elektronlar konsentratsiyasi o‘tkazuvchanlik zonasi  $W_C$  tubidan Fermi sathi  $W_F$ gacha bo‘lgan masofa bilan, kovaklar konsentratsiyasi esa Fermi sathidan valent zona  $W_V$  shipigacha bo‘lgan masofa bilan aniqlanadi. Kambag‘allashgan sohada  $W_F - W_V$  ayirma yarimo‘tkazgich sirtiga yaqinlashgan sari ortishi,  $W_C - W_F$  ayirma esa – kamayishi rasmdan ko‘rinib turibdi.

Shu sababli yarimo‘tkazgich sirtida kovaklar konsentratsiyasi kamayib, elektronlar konsentratsiyasi ortadi. Kovaklar va elektronlar konsentratsiyasi mos ravishda quyidagi ifodalar bilan aniqlanadi:

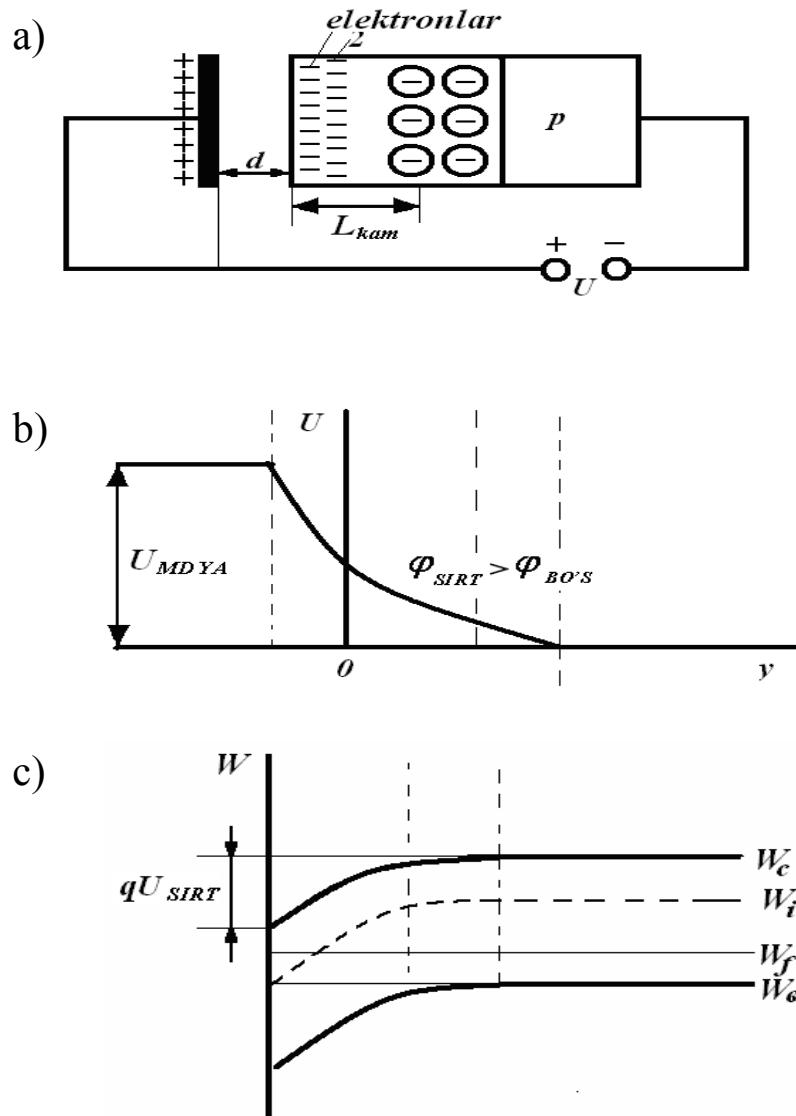
$$p_{SIRT} = p_{P_0} \exp\left(-\frac{\varphi_{SIRT}}{\varphi_T}\right), \quad (6.8)$$

$$n_{SIRT} = n_{P_0} \exp\left(-\frac{\varphi_{SIRT}}{\varphi_T}\right). \quad (6.9)$$

Taqiqlangan zona o‘rta sathi  $W_i$  ni Fermi sathi kesuvchi tekislikda elektronlar konsentratsiyasi kovaklar konsentratsiyasiga teng bo‘ladi.

Kichkina tashqi kuchlanish  $U$  berilganda Fermi sathi  $W_i$  sathdan pastda bo‘ladi. Shuning uchun kambag‘allashgan sohada elektronlar konsentratsiyasi kovaklar konsentratsiyasidan kichik bo‘ladi (6.6, a – rasmda ular ko‘rsatilmagan). Kuchlanish qiymati ortishi bilan kovaklar qochaveradi, kambag‘allashgan qatlam esa kengayaveradi. Shu bilan birgalikda yarimo‘tkazgich sirtiga ko‘proq elektronlar tortiladi. Yarimo‘tkazgich sirtida elektronlar konsentratsiyasi ularning sirt tomonga dreyflanishi va yarimo‘tkazgich sirtida hamda kambag‘allashgan soha hajmida issiqlikdan generatsiyalanish tezligining ortishi hisobiga ko‘payadi.

Odatda, elektronlarning issiqlikdan generatsiyalanish toki juda kichik, shuning uchun istoksiz MDYA – tuzilmada invers qatlam shakllanishi juda sekin (1 mks dan 10 s gacha) sodir bo‘ladi.



6.6-rasm. MDYA – tuzilmalarda  $\varphi_{SIRT} > \varphi_{BO'S}$  holatda (invers qatlam hosil bo‘lganda) maydon effekti (a), potensial taqsimlanishi (b) va zonalar energetik diagrammasi (d).

Ortib boruvchi elektronlar zaryadi qolgan kovaklar zaryadidan ortganda sirtqi qatlamda *o‘tkazuvchanlik turi o‘zgaradi (inversiy-alanadi)*.

Sirt potensiali  $\varphi_{SIRT}$  bo‘sag‘aviy qiymatdan katta bo‘lganda o‘tkazuvchanlik turi inversiyasi sodir bo‘ladi:

$$\varphi_{SIRT} = 2\varphi_T \ln \frac{N_A}{n_i}. \quad (6.10)$$

Elektronlar (noasosiy zaryad tashuvchilar) hosil qilgan qatlam 2 (6.6-a rasm) **invers qatlam** deb ataladi.  $\varphi > \varphi_{SIRT}$  bo‘lganda ushbu qatlam

MDYA tranzistorlarda istokdan stokka tok o‘tkazuvchi kanal bo‘lib qoladi.

Tahlil ko‘rsatishiga qaraganda, invers qatlama elektronlar konsentratsiyasi va maydon kuchlanganligi sirtdan ichkariga kirgan sari keskin kamayadi. Maydon kuchlanganligi, u bilan birga elektronlar konsentratsiyasi e marta kamayuvchi masofa

$$L_D = \sqrt{\frac{\epsilon_0 \epsilon_{ya} \varphi_r}{q N_A}} . \quad (6.11)$$

**Debay uzunligi** deb ataladi.  $N_A=10^{15}$  sm<sup>-3</sup> deb olsak,  $L_D \approx 0,12$  mkm ekanligini topamiz.

Tashqi kuchlanishning yana ham o‘sishi sirt potensialining o‘sishiga olib keladi. Bunda sirt potensiali Fermi sathi valent zona shipini kesguncha ortadi. Shundan keyin chegaraviy qatlama yarim metall holatga o‘tadi va sirt potensiali  $\varphi_{SIRT}$  maksimal qiymatini saqlaydi:

$$\varphi_{SIRT} = 2(W_F - W_i).$$

Tashqi kuchlanish ishorasi o‘zgarganda **boyish rejimi** hosil bo‘ladi, chunki kovaklar sirtga tortiladi va ularning konsentratsiyasi akseptorlar konsentratsiyasidan yuqori bo‘ladi. **Boyitilgan qatlam** qalinligi (6.11) formula yordamida topiladi.

#### 6.4. Kanali induksiyalangan MDYA – tranzistor

**Tuzilishi va ishlash prinsipi.**  $n$  – kanali induksiyalangan MDYA – tranzistor tuzilmasi 6.7a-rasmda, shartli belgilanishi esa 6.7b-rasmda ko‘rsatilgan.

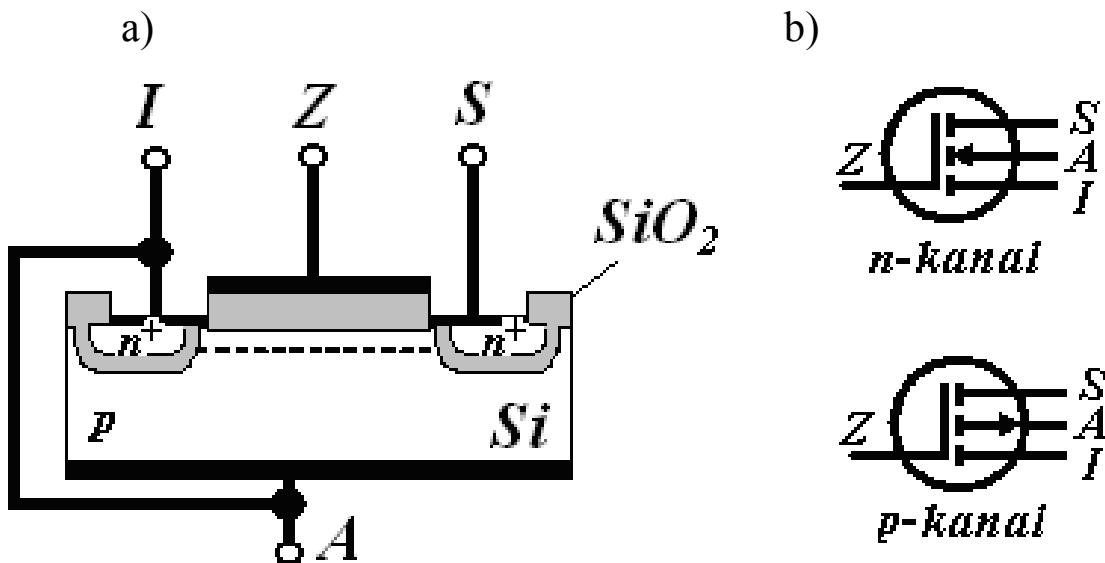
$p$  – turli kremniydan iborat asos sust legirlangan bo‘lib, akseptorlar konsentratsiyasi taxminan  $10^{15}$  sm<sup>-3</sup> ni tashkil etadi. Asos sirtida diffuziya yoki ion legirlash usullari bilan qalinligi 1 mkm ga yaqin  $n^+$  – o‘tkazuvchanlikka ega bo‘lgan cho‘ntaksimon istok va stok sohalar hosil qilingan. Istok va stok orasidagi uzunligi  $L=0,1 \div 10$  mkmni tashkil etuvchi soha kanal uzunligini tashkil etadi. Yarimo‘tkazgich sirtida qalinligi 0,05-0,1 mkmni tashkil etuvchi dielektrik ( $\text{SiO}_2$ ) qatlama hosil qilingan. Dielektrik sirtiga zatvor deb ataluvchi metall elektrod o‘rnatalgan. Istok va stok sohalari bilan asos orasida ikkita  $n^+$  -  $p$  o‘tishlar hosil bo‘ladi.

MDYA tuzilmaga istok va stokni qo'shish invers qatlam (*n*-kanal) hosil qilish jarayoniga keskin ta'sir etadi. O'tishlarning kambag'allashgan sohalari rasmida shtrixlab ko'rsatilgan.

Zatvor metalli bilan yarimo'tkazgich orasidagi *solishtirma sig'im*  $S_0$  *qanchalik katta bo'lsa*, zatvordagi  $U_{ZI}$  kuchlanish yarimo'tkazgichning sirti yaqinida shunchalik ko'p solishtirma zaryad induksiyalaydi. Natijada, zatvor bilan kanalning solishtirma sig'imi *kanal o'tkazuvchanligining modulatsiyalanish darajasini* belgilaydi, ya'ni zatvorning boshqarish xususiyatini aniqlaydi. Shuning uchun kanal bilan zatvor hosil qilgan solishtirma sig'im MDYA – tranzistorning muhim parametrlaridan birini tashkil etadi. U quyidagi ifoda bilan aniqlanadi:

$$C_o = \frac{\epsilon_o \epsilon_D}{d}, \quad (6.12)$$

bu yerda,  $d$  – dielektrik qalinligi (6.6a-rasm);  $\epsilon_D$  – dielektrik singdiruvchanlik.



6.7-rasm. *n* – kanali induksiyalangan MDYA – tranzistor tuzilmasi (a) va *n* – hamda *p* – MDYA tranzistorlarning grafik shartli belgilanishi (b).

Solishtirma sig'imni oshirish uchun dielektrik qalinligi kamaytiriladi. Bunda dielektrikning teshilishi sodir bo'lishi mumkin.

Invers qatlam (kanal) hosil qiluvchi  $U_{ZI}$  kuchlanish *bo'sag'aviy*  $U_0$  *kuchlanish* deb ataladi.

Boshqaruvchi kuchlanish bo‘sag‘aviy kuchlanishdan kichik ( $U_{ZI} < U_0$ ), stok bilan istok orasida kuchlanish esa  $U_{SI} \neq 0$  bo‘lsin. Bunda kanal mavjud emas, stok  $n^+ - p$  o‘tish esa teskari siljitelgan bo‘ladi. Shuning uchun stok zanjirida tok juda kichik, taxminan teskari siljitelgan  $p-n$  o‘tishning teskari tokiga teng bo‘ladi va MDYA – tranzistor berk rejimda ishlaydi.

Zatvordagi kuchlanish  $U_{ZI}=0$  dan  $U_{ZI} \geq U_0$  gacha o‘zgarganda, yarimo‘tkazgich sirtiga yaqin qatlam  $n$  – turli o‘tkazuvchanlikka ega bo‘ladi.  $U_{ZI}=U_0$  bo‘lganda invers qatlamda elektronlar konsentratsiyasi (6.10) ga muvofiq  $N_A=10^{15} \text{ sm}^{-3}$  bo‘lganda  $n=10^{15} \text{ sm}^{-3}$  ni tashkil etadi. Istok va stok sohalar yuqori legirlangan yarimo‘tkazgich bo‘lib, ularda elektronlar konsentratsiyasi  $n_n \approx 10^{18} \text{ sm}^{-3}$  ni tashkil etadi. Ammo bu holda istok bilan kanal orasida elektr o‘tishning balandligi  $\varphi_r \ln \frac{n_n}{n} = 0,17$

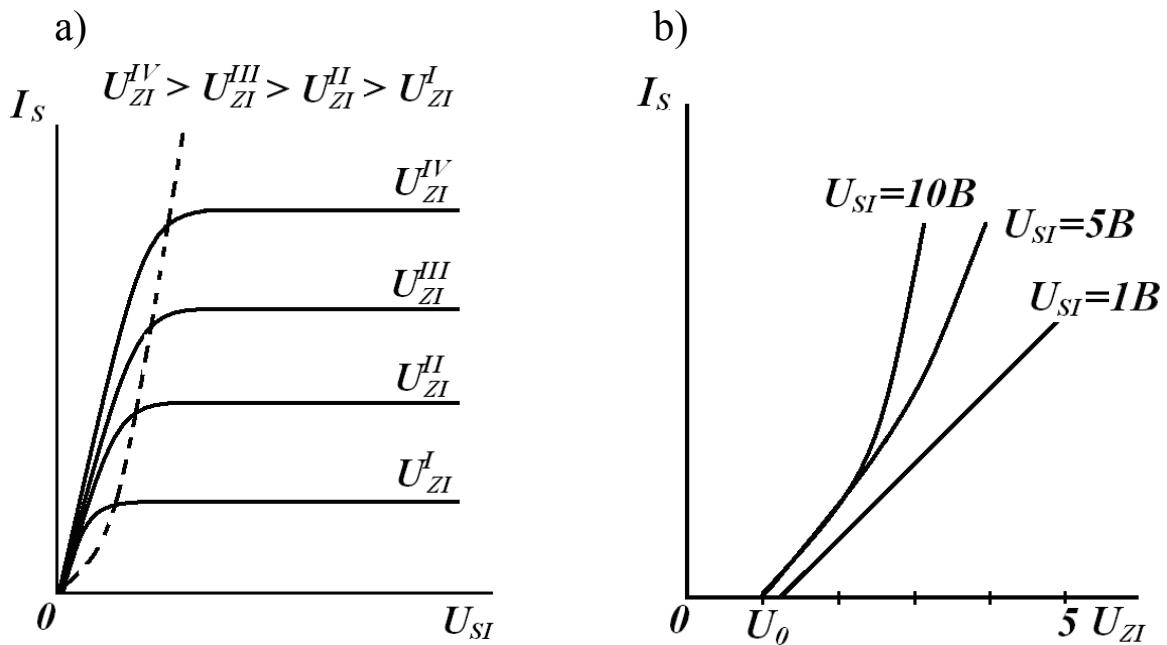
eV bo‘lgan potensial barer mavjud. Shunday bo‘lishiga qaramasdan, elektronlar uni oson yengib o‘tadi. Shuning uchun istok mavjud bo‘lganda tranzistordagi invers qatlam istokdan kanalga o‘tuvchi elektronlar bilan hosil qilinadi. Invers qatlam endi istokdan stokka injeksiyalangan elektronlarning uchib o‘tish vaqtida  $\tau_{UCH}$  hosil bo‘ladi. Elektronlarning kanaldagi dreyf tezligi  $\vartheta_{DR} = \mu_n E$ , bu yerda,  $E = U_{SI}/L$  – kanaldagi maydon kuchlanganligining bo‘ylama tashkil etuvchisi. Natijada,

$$\tau_{UCH} = \frac{L}{\vartheta_{DR}} = \frac{L^2}{\mu_n U_{SI}} . \quad (6.13)$$

**Statik stok xarakteristikalar oilasi.** Tranzistorda  $n$  – kanal mavjud, ya’ni zatvordagi kuchlanish bo‘sag‘aviy kuchlanishdan katta ( $U_{ZI} > U_0$ ) deb hisoblaymiz.

$n$  – kanali induksiyalangan MDYA – tranzistorning stok xarakteristikalar oilasi, ya’ni  $U_{ZI}=\text{const}$  bo‘lgandagi  $I_C=f(U_{SI})$  bog‘liqlik grafigi 6.8-rasmda keltirilgan.

$U_{SI}$  kuchlanishning kanal tuzilishiga ta’sirini ko‘rib chiqamiz. Agar  $U_{SI}=0$  bo‘lsa, hosil bo‘lgan kanal kengligi kanal uzunligi bo‘yicha bir xil.  $U_{SI}>0$  bo‘lganda zatvor va yarimo‘tkazgich sirti orasidagi potensiallar farqi va harakatchan zaryad tashuvchilarning solishtirma zaryadi stok yo‘nalishida kamayadi. Mos ravishda stok yaqinida kambag‘allashgan qatlam qalinligi istok yaqinidagiga nisbatan katta bo‘lib, kanal kengligi istokdan stokka kamayadi.



6.8-rasm.  $n$  – kanali induksiyalangan MDYA – tranzistorning  
stok (a) va  
stok-zatvor (b) xarakteristikalar oilasi.

Shunday qilib,  $U_{SI}$  kuchlanishning ortishi elektronlar tezligining ortishiga olib keladi, tok kuchi dreyf tezlikka proporsional. Ikkinchidan,  $U_{SI}$  ning ortishi kanalning ponasimonligini va u bilan bog'liq kanal qarshiligini orttiradi. Ushbu omillarning birgalikdagi ta'siri chiziqli qonuniyatga nisbatan kuchsizroq. Stok-istok kuchlanish  $U_{SI.TO.Y} = U_{ZI} - U_0$  qiymatga yetganda invers qatlamning solishtirma zaryadi kanalning stok tomonida nolga teng bo'ladi. Kanalning stok tomoni o'zgrmasdan, to'yinish rejimi hosil bo'ladi.

To'yinish rejimida stok toki amalda stokdagi kuchlanishga bog'liq bo'lmay qoladi. Rasmda shtrix chiziq bilan xarakteristikaning abstsis-salari  $U_{SI} = U_{SI.TO.Y}$  mos nuqtalari birlashtirilgan.

**Stok-zatvor xarakteristikalar oilasi.** Tranzistorning stok xarakteristikalaridan tashqari, uning stok-zatvor (uzatish)  $U_{SI} = \text{const}$  bo'lgandagi  $I_C = f(U_{ZI})$  xarakteristikalar keng ishlatiladi (6.8b-rasm).

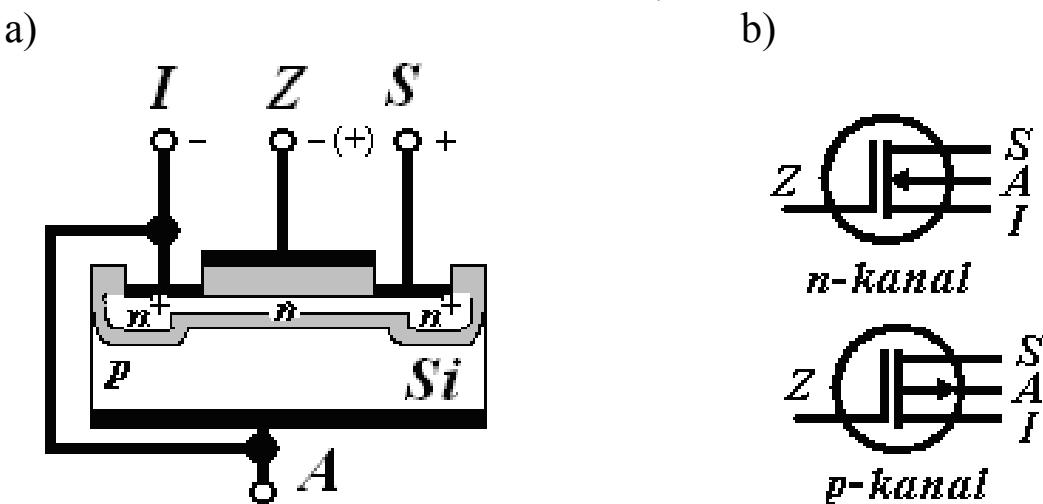
Stok – istok kuchlanishi  $U_{SI} > U_{SI.TO.Y}$  (to'yinish rejimi) bo'lganda uzatish xarakteristikalar ( $U_{ZI} - U_0$ )<sup>2</sup> qiymatga proporsional. 6.8b-rasmdagi pastki xarakteristika ( $U_{SI} < U_{SI.TO.Y}$ ) kichik kuchlanishga, ya'ni stok xarakteristikalarining tik sohalariga (kanali tekis o'zgarish rejimiga) mos keladi. Ushbu xarakteristika bir jinsli kanalga mos kelgani uchun chiziqli.

## 6.5. Kanali qurilgan MDYA – tranzistorlar

**Tuzilishi va ishlash prinsipi.**  $n$  – kanali qurilgan MDYA – tranzistor tuzilmasi 6.9a-rasmida va shartli grafik tasvirlanishi 6.9b-rasmida keltirilgan.

Bunday tranzistorlarda istok va stok orasida joylashgan tok o'tka-zuvchi kanal tranzistorni tayyorlash jarayonida hosil qilinadi. Shuning uchun bunday tranzistor kanali qurilgan MT deb ataladi. Kanal ion legirlash usuli bilan yarimo'tkazgich sirtiga yaqin sohalarda yupqa qatlam hosil qilish bilan amalga oshiriladi. Kanali qurilgan MDYA – tranzistorlar istokka nisbatan zatvorga ikki xil ishorali kuchlanishlar berilganda ham ishlay oladi.

Agar  $U_{ZI} = 0$  bo'lganda tranzistorga  $U_{SI}$  kuchlanish berilsa, kanal orqali elektronlar toki oqadi. Bu tok stokning boshlang'ich toki  $I_{S,BOSH}$  deb ataladi. Zatvorga istokka nisbatan manfiy kuchlanish berilganda kanalda tok yo'nalishiga ko'ndalang elektr maydon hosil bo'ladi. Bu maydon ta'sirida elektronlar kanaldan surib chiqariladi. Kanalda elektronlar soni kamayadi (kanal kambag'allashadi), uning qarshiligi ortadi va stok toki qiymati kamayadi. Zatvordagi manfiy kuchlanish qiymati ortgan sari, tok qiymati kamayaveradi. Tranzistorning bu rejimi **kambag'allashgan rejim** deb ataladi. Zatvorga berilgan manfiy kuchlanishning ma'lum qiymatida stok toki nolgacha kamayadi (berk rejim), ushbu kuchlanish **berkitish kuchlanishi**  $U_{ZI,BERK}$  deb ataladi.



6.9-rasm.  $n$  – kanali qurilgan MDYA – tranzistor tuzilmasi (a), bunday tranzistorlarning shartli grafik belgilanishi (b).

Agar zatvorga musbat kuchlanish berilsa, ushbu kuchlanish hosil qilgan maydon ta'sirida istok, stok hamda kristall asosdan elektronlar

kanalga kela boshlaydi, kanal o‘tkazuvchanligi va stok toki qiymati ortadi. Ushbu rejim kanali ***boyitilgan rejim*** deb ataladi.

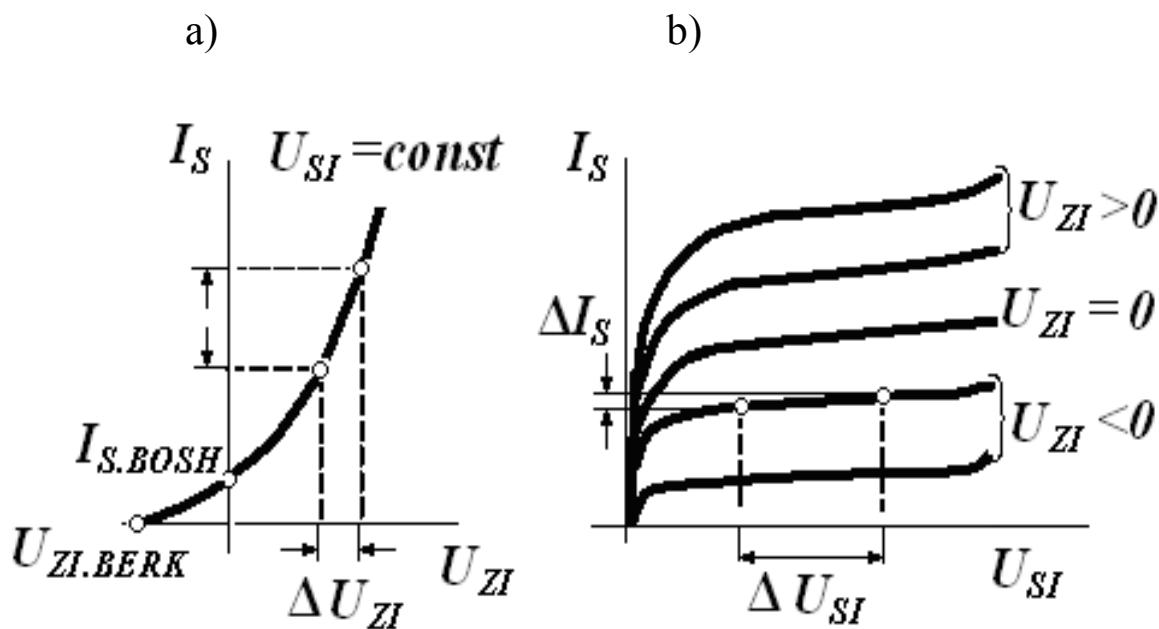
Ko‘rib chiqilgan jarayonlar 6.10a-rasmda ko‘rsatilgan statik stok-zatvor xarakteristika  $U_{SI} = \text{const}$  bo‘lgandagi  $I_S = f(U_{ZI})$  da aks ettirilgan.

Demak,  $U_{ZI} > 0$  bo‘lganda tranzistor kanali boyitilgan rejimda,  $U_{ZI} < 0$  bo‘lganda esa kambag‘allashgan rejimda ishlaydi.

Kanal boyitilgan rejimda (6.10b-rasm) tranzistorning stok xarakteristikalarini boshlang‘ich  $U_{ZI}=0$  bo‘lgandagi xarakteristikadan yuqori-roqdan, kanali kambag‘allashgan rejimda esa, boshlang‘ich xarakteristikadan pastroqdan o‘tadi.

$n$  – kanali qurilgan MDYA – tranzistorning stok-zatvor xarakteristikasi shakli bo‘yicha  $n$  – kanali induksiyalangan tranzistorning shunday xarakteristikasi bilan bir xil bo‘ladi, lekin  $U_{ZI}$  kuchlanishning manfiy qiymatlariga  $U_{BO}$ ‘s dan  $U_{ZI.BERK}$  gacha surilgan bo‘ladi. Kanali qurilgan MDYA – tranzistorning stok-zatvor va stok xarakteristikalarini kanali induksiyalangan MDYA – tranzistorlar xarakteristikalarini kabi tushuntiriladi.

Stok-zatvor va stok xarakteristikalar o‘zaro bog‘liq bo‘lib, grafik usulda biri ikkinchisidan hosil qilinishi mumkin.



6.10-rasm.  $n$  – kanali qurilgan MDYA – tranzistorning stok – zatvor (a) va stok (b) xarakteristikaları.

## 6.6. Maydoniy tranzistorlarning matematik modellari

*p-n* o‘tish bilan boshqarladigan MTLarning asosiy tenglamasi darajasi  $3/2$  bo‘lgan tashkil etuvchilarga ega. Shuning uchun amalda barcha MTLar uchun VAXlarining approksimatsiyasidan foydalaniladi.

Kanali induksiyalangan MDYA – tranzistor uchun stok toki kanal tekis o‘zgaruvchi rejimda quyidagi ifodadan topilishi mumkin:

$$I_c = B[(U_{zi} - U_0)U_{si} - \frac{1}{2}U_{si}^2]. \quad (6.14)$$

Bu yerda,  $B$  – MDYA – tranzistorning solishtirma tikligi

$$B = \frac{ZC_0\mu}{L}. \quad (6.15)$$

Shunday qilib, kanal uzunligi  $L$  qanchalik kichik, zaryad tashuvchilar harakatchanligi  $\mu$ , zatvor ostidagi dielektrik sig‘imi  $C_0$  va kanal kengligi  $Z$  katta bo‘lsa, stok toki shunchalik katta bo‘ladi.

Stok toki zatvor kuchlanishining ma’lum  $U_{zi}=\text{const}$  qiymatida (6.14)ga muvofiq  $U_{si.to.y}=(U_{zi}-U_0)$  shartni qanoatlantiruvchi qiymatda o‘zining maksimal  $I_{si.to.y}$  qiymatiga erishadi. Bunday to‘yinish rejimida stok toki

$$I_{si.to.y} = \frac{B}{2}(U_{zi} - U_0)^2. \quad (6.16)$$

$U_{si} > U_{si.to.y}$  bo‘lganda kanal uzunligi kamayadi (kanal uzunligini modulatsiyalash effekti), tiklik  $B$  (6.15) ga muvofiq ortadi. Bu holda

$$I_{si.to.y} = \frac{B}{2}(U_{zi} - U_0)^2[1 + g(U_{si} + U_{si.to.y})]. \quad (6.17)$$

Tajriba natijalariga asosan tranzistorlar uchun  $g=10^{-2}\div0,5\cdot10^{-3}$  ga teng, ya’ni stok toki  $U_{si}$  kuchlanish ortishi bilan biroz ortadi.

Uzun kanalli tranzistorlar uchun o‘rinli bo‘lgan (6.15), (6.16) va (6.17) ifodalar  $U_{zi}$ ,  $U_{si}$ ,  $U_0$  kuchlanishlarning ixtiyoriy munosabatlarida stok toki qiymatini aniqlash va tranzistorning statik xarakteristikalarini topish imkonini beradi.

Uzun kanal deb uzunligi  $L > 3$  mkm bo‘lgan kanalga aytildi. Kalta kanalli MDYA – tranzistorlardagi jarayonlarni hisoblash juda murakkab. Hisoblashlar va tajribaning asosiy natijalari quyidagilardan iborat.  $U_{SI}$  kuchlanish qiymati ortganda tok ortishi sekinlashadi, to‘yinish kuchlanishi  $U_{SI.TO.Y}$  kamayadi, bo‘sag‘aviy kuchlanish stok-istok kuchlanishi  $U_{SI}$  ga bog‘liq bo‘lib qoladi.

(6.14), (6.16) va (6.17) ifodalar  $p-n$  o‘tish bilan boshqariladigan MTlar uchun ham, agar ( $U_{ZI} - U_0$ ) o‘rniga ( $U_{ZI.BERK} - U_{ZI}$ ) qo‘yilsa, kanali qurilgan MDYA – tranzistorlar uchun ham o‘rinli. Bunda parametr  $B$  kanali induksiyalangan MDYA – tranzistor solishtirma tikligiga o‘xshash bo‘lib, uning geometrik o‘lchamlari bilan aniqlanadi:

$$B = \frac{4\epsilon_0 \epsilon \mu Z}{3d_0 L}. \quad (6.18)$$

## 6.7. Maydoniy tranzistor parametrlari

MTlar kuchaytirgich sifatida kichik signal rejimida ishlaganda chiqish xarakteristikalarining to‘yinish sohasi ishlatiladi. Bu sohada signallar minimal nochiziqli buzilishlar bilan kuchaytiriladi.

### Xarakteristika tikligi

$$U_{SI} = \text{const bo‘lgandagi } S = \frac{\partial I_s}{\partial U_{ZI}}; \quad (6.19)$$

### ichki (differensial) qarshilik

$$U_{ZI} = \text{const bo‘lgandagi } R_i = \frac{\partial U_{SI}}{\partial I_s}; \quad (6.20)$$

### kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti

$$I_s = \text{const bo‘lgandagi } \mu = \frac{\partial U_{SI}}{\partial U_{ZI}}. \quad (6.21)$$

Kichik signal parametrlari o‘zaro  $\mu = SR_i$  ifoda bilan bog‘langan.

Stok-zatvor xarakteristika tikligi  $U_{SI}$  kuchlanishning o‘zgarmas qiymatlarida topiladi. To‘yinish sohasida tiklik (6.16) ifodadan aniqlanadi.

$$S = B(U_{ZI} - U_0), \quad (6.22)$$

$(U_{ZI} - U_0) = 1V$  bo‘lganda  $S=B$ , shuning uchun  $B$  parametr **solishtirma tiklik** deb ataladi.

(6.22) va (6.16) ifodalardan  $S=f(I_S)$  bog‘lanishni

$$S = \sqrt{2BI_s} \quad (6.23)$$

ko‘rinishda topamiz.

Ichki qarshilikning eng kichik qiymatlari chiqish xarakteristikalarining tik sohalariga mos keladi. To‘yinish rejimida qarshilik (6.16) ni e’tiborga olgan holda,

$$R_i = \frac{L}{I_s} \sqrt{\frac{2qN_A U_{SI}}{\varepsilon_0 \varepsilon_{ya}}} \quad (6.24)$$

ifodadan topiladi.

## 6.8. Stok tokining temperaturaga bog‘liqligi

MDYA – tranzistorning stok toki  $I_S$  o‘zgarmas bo‘sag‘aviy kuchlanish  $U_0$  qiymatida (6.14) ifodaga muvofiq solishtirma tiklik  $B$  ga, u esa (6.15) ifodaga muvofiq kanaldagi zaryad tashuvchilar harakatchanligi  $\mu$  ga proporsional. Zaryad tashuvchilar harakatchanligi temperatura ortishi bilan kamayadi va o‘z navbatida stok tokining kamayishiga olib keladi. Ikkinci tomondan, temperatura ortishi bilan bo‘sag‘aviy kuchlanish  $U_0$  kamayadi. Shunday qilib, ikkala omil stok tokiga qarama-qarshi ta’sir ko‘rsatadi va bir-birini kompensatsiyalashi mumkin. Natijada, MDYA – tranzistorning stok-zatvor xarakteristikasida stok toki temperaturaga bog‘liq bo‘limgan ishchi nuqta mavjud bo‘lishi kerak. Bunday nuqta **termobarqaror nuqta** deyiladi. Termobarqaror nuqtaning mavjudligi kanali  $p-n$  o‘tish bilan boshqariluvchi MTlar uchun ham tegishlidir.

MT odatda katta stok toklarda ishlagani munosabati bilan tranzistor kuchaytirgich kaskadida ishlaganda bunday ishchi nuqtani hamma vaqt ham topib bo‘lmaydi.

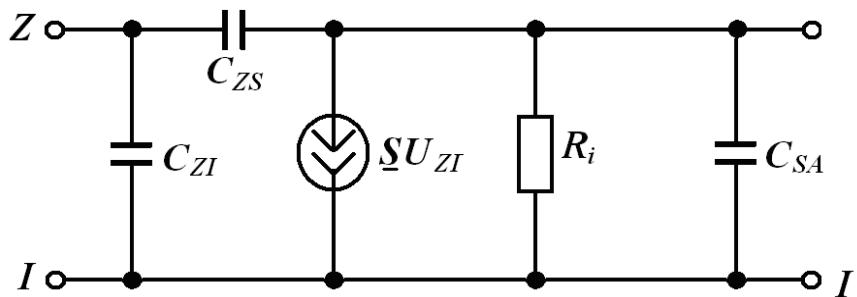
Umuman, MTlarning temperatura koeffitsiyenti BTlarning temperatura koeffitsiyentiga nisbatan ancha yaxshi va odatda temperatura bir gradusga o‘zgarganda 0,2 %dan oshmaydi. Temperatura ortishi bilan stok toki kamayadi. Buning sababi tushunarli. BTlarda noasosiy zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi temperatura ortishi bilan eksponensial qonuniyat bo‘yicha ortuvchi tok bilan aniqlanadi. MTlarda temperatura

ta'sirida asosiy zaryad tashuvchilarning konsentratsiyasi deyarli o'zgarmaydigan harakati tokni belgilaydi.

MDYA – tranzistorlarda temperatura ortishi bilan stok toki kamyadi. Bu zaryad tashuvchilar harakatchanligi kamayganda yarimo't-kazgich qarshiligining ortishi bilan tushuntiriladi. Temperaturaning ortishi zaryad tashuvchilar konsentratsiyasining ortishiga, u esa stok tokining ortishiga olib keladi. Stok tokining absolut qiymati bularning birgalikdagi ta'siri bilan aniqlanadi. Katta stok toklar rejimida temperaturaning ortishi stok tokining kamayishiga olib keladi.

## 6.9. Maydoniy tranzistorlarning chastota xususiyatlari

**MDYA – tranzistorlarning chastota xususiyatlari.** UI sxemada ulangan MDYA – tranzistorning soddalashtirilgan kichik signal fizik ekvivalent sxemasi 6.11-rasmda keltirilgan. Unda MTning asosi istok bilan ulangan bo'lib, yuqori chastotada ishlovchi sxemalarni hisoblashda keng qo'llaniladi.



6.11-rasm. Umumiy istok sxemada ulangan MDYA – tranzistorning kichik signal ekvivalent sxemasi.

Ekvivalent sxemadagi tok manbai  $S_{ZI}$  tranzistorning kuchaytirish xususiyatini,  $R_i$  rezistor esa istok-stok zanjirining (6.19) va (6.24) ifodalar bilan aniqlanuvchi differensial qarshiligin e'tiborga oladi. Tranzistorning chastota xususiyatlari asosan sig'imlari bilan aniqlanadi.

Ekvivalent sxemadagi kondensatorlar MDYA – tuzilmaning quyidagi sig'imlarini ifodalaydi:  $S_{ZI}$  –istok qatlamiga nisbatan zatvor metall elektrodining sig'imi;  $C_{ZS}$  – stok qatlamiga nisbatan metall zatvor sig'imi;  $C_{SA}$  – stok o'tish barer sig'imi, ya'ni stok-asos sig'imi. Sxemaga sig'im kiritilmagan, chunki istok bilan asos ulangan, uning qarshiligi nolga teng deb  $C_{IA}=0$  hisoblanadi.

Uchta kondensatordan faqat  $C_{ZI}$  va  $C_{ZS}$  bevosita MDYA – tuzilma bilan bog‘langan. Ushbu kondensatorlarning qayta zaryadlanishi kanal orqali istokdan stokka oqayotgan elektronlar oqimi yordamida amalgalashadi. Kanal toki ko‘rsatilgan kuchlanishlarga bog‘liqligi sababli to‘yinish rejimida  $C_{ZS}=0$ .

Elektronlarning istokdan stokka uchib o‘tish vaqtini ma’lum qiyamatga ega bo‘lgani sababli, tranzistor tikligi kompleks kattalikdir.

$$|\underline{S}| = \frac{S}{\sqrt{1 + \left(\frac{f}{f_s}\right)^2}}, \quad (6.25)$$

bu yerda,  $f_s$  – tiklikning ruxsat etilgan chastotasi, bu chastotada  $|\underline{S}|$  statik  $S$  tiklikka nisbatan  $\sqrt{2}$  marta kamayadi.  $f_s$  chastota zaryad tashuvchilarning uchib o‘tish vaqtini  $\tau_{UCH}$  bilan quyidagicha bog‘langan:

$$f_s = \frac{1}{2\pi\tau_{UCH}}. \quad (6.26)$$

Elektronlarning istokdan stokka uchib o‘tish vaqtini (6.13) ifoda bilan aniqlanadi.  $f < f_s$  chastotalarda tiklikni o‘zgarmas  $\underline{S} = S$  deb hisoblash mumkin.

Agar  $L=10$  mkm,  $\mu_n = 1500$  sm/V·s,  $U_{SI}=4$  V bo‘lsa,  $\tau_{UCH}=0,5$  ns ni tashkil etadi. Bunda  $f_s \approx 300$  MGts. Zamonaviy MDYA – tranzistorlarda kanal uzunligi 4 mkm dan kichik. Bunda  $\tau_{UCH} < 0,01$  ns va  $f_s > 15$  GGs. Natijada, tiklikning inersiyaliligini e’tiborga olmasa ham bo‘ladi.

Kuchaytirgichlarda ruxsat etilgan chastota  $f_s$  dan tashqari chegaraviy chastot  $f_{CHEG}$  deb ataluvchi chastota kiritilgan. MT asosidagi kuchaytirgichning chegaraviy chastotasi kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti moduli birga teng chastota sifatida aniqlanadi:

$$f_{CHEG} = \frac{S}{2\pi C_{CHIQ}}, \quad (6.27)$$

bu yerda,  $C_{CHIQ}=C_{SA}+C_{Yu}$ .

MTlar asosidagi kuchaytirgichlar chiqishiga sig‘imi  $S_{ZI}$  ga yaqin  $S_{Yu}$  kondensatorni ulash  $f_{CHEG}$  chastotani bir necha marta kamaytirishini alohida ta’kidlash kerak.  $S_{Yu}$  sig‘imning chegaraviy chastotaga katta

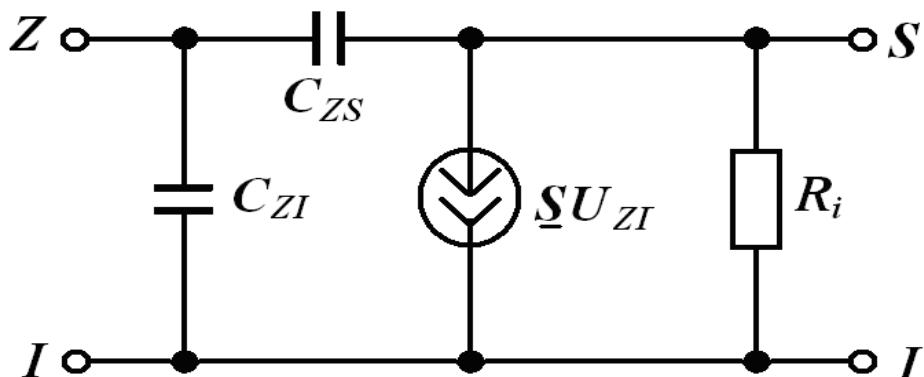
ta'sir ko'rsatishining sababi, MTlarda BTlarga nisbatan tiklik qiyimating kichikligidadir.

**p-n o'tish bilan boshqariladigan maydoniy tranzistorning chastota xususiyatlari.** n-kanali r-n o'tish bilan boshqariladigan MTning soddalashtirilgan kichik signal ekvivalent sxemasi 6.12-rasmida keltirilgan.

Ushbu sxema elementlari MDYA – tranzistornikidek:  $R_i$  – to'yinish rejimida kanalning differensial qarshiligi;  $|S| U_{ZI}$  – tranzistorning kuchaytirish xossalariini aks ettiruvchi tok manbai;  $C_{ZI}$  va  $C_{ZS}$  –  $P - n$  o'tish yon tomonlarining barer sig'implari.

Tok o'zgarishlarining inersiyaliligi MDYA – tranzistorlarniki kabi uchib o'tish vaqtini  $\tau_{UCH}$  bilan ifodalanadi. Ushbu parametr ham kanal qarshiligini zatvor – kanal qarshiligiga ko'paytirilganiga teng va quyidagi ifoda bilan aniqlanadi:

$$\tau_{UCH} = \frac{2L^2}{\mu U_{ZI}}. \quad (6.28)$$



6.12-rasm.  $n$  – kanali  $p-n$  o'tish bilan boshqariladigan MTning soddalashtirilgan kichik signal ekvivalent sxemasi.

Shunday qilib, MT va MDYA – tranzistorlarning chastota xususiyatlari prinsipda bir xil bo'lishi mumkin. Ammo amalda MTlar kanali uzunligi  $L$  ni zamонави MDYA – tranzistorlarnikidek kichik qilib bo'lmaydi. Shu sababli MTlarning tezkorligi anchagina past.

MTlarning muhim afzalligi xarakteristikalarining vaqt davomida baqarorligidan va ichki shovqinlari sathining pastligidan iborat.

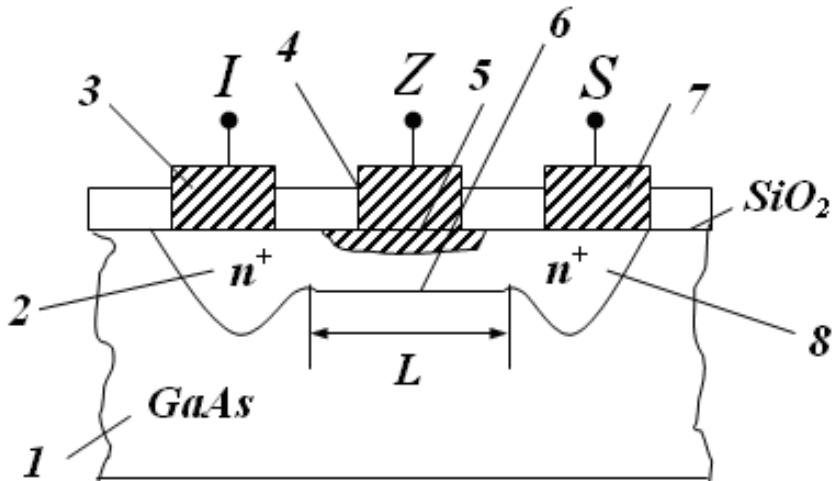
## 6.10. O'YUCH maydoniy tranzistorlar

Hozirgi kunda metall – yarimo‘tkazgich (MYA) turli yuqori chas-totali maydoniy tranzistor yoki arsenid galliy asosidagi Shottki barerli MTlarning O'YUCH diapazonda qo‘llanilishi BTlarga nisbatan ortib bormoqda.

MYA – tranzistorning ishlash prinsipi  $p-n$  o‘tish bilan boshqariladigan MTning ishlash prinsipiga o‘xshaydi. Shottki bareri yarimo‘tkazgichning kimyoviy toza sirtiga o‘ta toza metall purkash bilan hosil qilinadi. Barer balandligi  $n\text{-GaAs-Ag}$  tuzilmada 0,88eV,  $n\text{-GaAs-Al}$  tuzilmada 0,80eV,  $n\text{-GaAs-Rt}$  tuzilmada 0,84eV ni tashkil etadi.

**MYA – tranzistorlar tuzilmasi.** O'YUCH diapazon uchun yaratiladigan barcha MYA - tranzistorlar legirlanmagan galliy arsenid asosida yaratiladi (6.13-rasm).

Taqiqlangan zonasi katta bo‘lgani uchun asosning solishtirma qarshiligi yuqori ( $10^7 \div 10^8 \text{ Om}\cdot\text{sm}$ ) bo‘lib, amalda dielektrikdir.



6.13-rasm. Metall – yarimo‘tkazgich turli MT tuzilmasi ko‘rinishi.

Asos sirti yaqinida ion legirlash usuli bilan  $n^+$  - turli istok (2) va stok (8) sohalari hamda yupqa ( $0,1 \div 0,2 \text{ mkm}$ ) kanal qatlami (6) hosil qilinadi. Sirda zatvorning metall elektrodi (4) (masalan, Ti/W, yoki Au kompozitsiya) hosil qilinadi. Metall elektrod qatlam (6) bilan to‘g‘ri-lovchi kontakt (Shottki bareri) hosil qiladi.  $L$  uzunlikdagi o‘tkazuvchi kanal asos (1) va zatvor - kanal kontaktning kambag‘allashgan qatlami (5) orasida hosil qilinadi. (3) va (7) metall elektrodlar (masalan, AuGe/Au kompozitsiya) istok (2) va stok (8) sohalarga omik kontakt beradi. Istok va stok sohalari orasidagi masofa  $2\div3 \text{ mkmni}$ , zatvor (4) uzunligi  $0,5\div2 \text{ mkmni}$  tashkil etadi. Istok va stok omik kontaktlar

asbobning ishonchliligi va xarakteristikalariga katta ta'sir ko'rsatgani sababli amalda stok teshilish kuchlanishini oshirishga va kontaktlar qarshiligini kamaytirishga yo'naltirilgan, istok va stok hosil qilishda boshqa usullar ham qo'llaniladi.

**Kichik signal rejimi uchun ekvivalent sxema.** GaAs asosidagi MTlar yuqori chastotali sxemalarda kam shovqinli kuchaytirgichlar, generatorlar va tezkor mantiq elementlar sifatida ishlataladi.

Kuchaytirgichlarda qo'llaniladigan tranzistorlarning chastota xususiyatlari asosan ularning fizik tuzilmasiga xos sig'imlar bilan aniqlanadi. Tranzistorning umumiyligi istok ulanish sxemasi va soddalash-tirilgan kichik signal ekvivalent sxemasi 6.14-rasmida asos istok bilan ulangan holda keltirilgan.

Ekvivalent sxemada kondensatorlar tuzilmaning quyidagi sig'imlarini ifodalaydilar:  $C_{ZI}$  – zatvor - istok sig'imi;  $C_{ZS}$  – zatvor-stok sig'imi;  $C_{SA}$  – stok-asos sig'imi.  $R_i$  rezistor tranzistor chiqish qarshiligi,  $SU_{ZI}$  – generator toki,  $R_I$  – istokning omik qarshiligi.

MTlarning yuqori chastotalardagi xarakteristikalari ikkita asosiy omilga: uchib o'tish vaqtini va  $RS$  zatvorning xarakterli zaryadlanish vaqtiga bog'liq. Uchib o'tish vaqtini  $\tau_{min}$  deb zaryad tashuvchilar istokdan stokkacha bo'lgan  $L$  masofani bosib o'tishi uchun zarur minimal vaqtga aytildi. Uchib o'tish vaqtining minimal qiymati  $\tau_{min}$  zaryad tashuvchilarning maksimal tezligi  $\vartheta_{TO\cdot Y}$  ga mos keladi, unga elektr maydon kuchlanganligi  $E = 5-10 \text{ kV/sm}$  bo'lganda erishiladi. Kremniy va arsenid galliy uchun  $\vartheta_{TO\cdot Y} = 10^7 \text{ sm/s}$ . Zaryad tashuvchilar harakatchanligini o'zgarmas va maydon kuchlanganligi katta deb hisoblab,

$$\tau_{min} = L / \vartheta_{TO\cdot Y} \quad (6.29)$$

deb yozish mumkin.

Masalan, zatvor uzunligi 1 mkmni tashkil etuvchi GaAs asosidagi MTda uchib o'tish vaqtini  $10^{-11}$  sni tashkil etadi, bu  $RC$  vaqt doimiyisiga nisbatan katta emas.

Ekvivalent sxemaga mos ravishda (6.14b-rasm) chegaraviy chastota  $f_{CHEG}$  shunday chastotaki, bu chastotada  $C_{ZI}$  sig'im orqali oqayotgan tok miqdori  $SU_{ZI}$  generator tokiga teng bo'ladi:

$$f_{CHEG} = \frac{S}{2\pi C_{ZI}} \left( = \frac{\vartheta_{TO\cdot Y}}{2\pi L} \right) \quad . \quad (6.30)$$

Bu yerda,  $U_{CI} = \text{const}$  bo‘lganda  $S = \partial I_s / \partial U_{ZI}$  stok-zatvor xarakteristika tikligi.

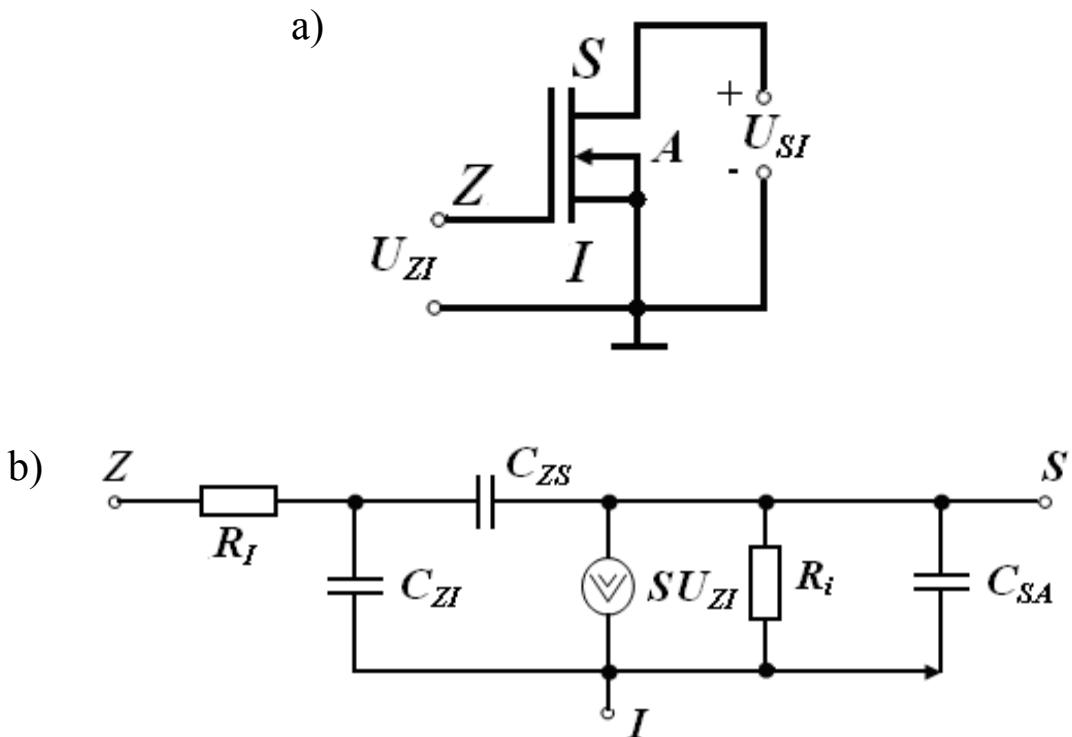
Tebranishlarning maksimal chastotasi

$$f_{\max} = \frac{f_{\text{CHEG}}}{2\sqrt{r_1 + f_{\text{CHEG}}\tau_3}} \quad (6.31)$$

ifoda bilan aniqlanadi. Bu yerda,  $r_1 = (R_{KIR} + R_i)/R_i$  – kirish va chiqish qarshiliklari nisbati,  $\tau_3 = 2\pi R_i C_{ZS}$  – vaqt doimiysi.

Kirish qarshiligi

$$R_{KIR} = \left( \frac{\partial I_z}{\partial U_{ZI}} \right)^{-1} = \frac{kT}{q(I_z + I_u)} \quad . \quad (6.32)$$



6.14-rasm. MTning umumiy istok ulanishi (a) va kichik signal rejimidagi ekvivalent sxemasi (b).

Ushbu formulaga muvofiq zatvor toki  $I_z \rightarrow 0$  va yarim izolatsiyalovchi asosning sizilish toki  $I_{SIZ} = 10^{-10}\text{A}$  bo‘lganda xona temperaturasida kirish qarshiligi  $\sim 250 \text{ MOm}$  ni tashkil etadi.

Kuchlanish bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyentining moduli birga teng bo'lganda, tashqi yuklama sig'im  $C_{Yu}$  bo'lmasa, chegaraviy chastota

$$f_{CHEG} = \mu_U \frac{\vartheta_{TOY}}{2\pi L},$$

qiymatga yetishi mumkin, bu yerda,  $\mu_U = SR_i$  – statik kuchaytirish koeffitsiyenti.

Agar,  $\mu_U > 10$  bo'lsa, chagaraviy chastota 300 GGsdan katta bo'ladi.

**Chastota va quvvat bo'yicha cheklanishlar.** MYA – tranzistorlarning chegaraviy chastotasi uning geometrik o'lchamlari va material parametrлари bilan aniqlanadi. Kremniy va arsenid galliyda elektronlar kovaklarga nisbatan kattaroq harakatchanlikka ega bo'lgani uchun, O'YUCH – sxemalarda faqat  $n$ -kanalli MTlardan foydalaniлади. Bundan tashqari, elektronlarning GaAs dagi harakatchanligi kremniy Si dagi elektronlar harakatchanligiga nisbatan katta bo'lgani sababli, GaAs asosidagi tranzistorlarda, chegaraviy chastota kremniyli shunday elektron asboblarnikiga qaraganda, besh marta yuqori bo'ladi.

MTning eng muhim geometrik parametri bo'lib, zatvor uzunligi  $L$  hisoblanadi. Zatvor uzunligi  $L$  kamaytirilganda zatvor sig'imi  $C_{ZI}$  ham kamayadi, natijada, chegaraviy chastota  $f_{CHEG}$  ortadi. Lekin kanaldan elektronlar samarali o'tishi uchun, uning uzunligi chuqurligidan katta ( $L/a > 1$ ) bo'lishi kerak. Shuning uchun,  $L$  qisqartirilganda, bir vaqtning o'zida kanal chuqurligi ham kamaytirilishi kerak. Buning uchun kanal sohasi konsentratsiyasi orttiriladi, lekin teshilishning oldini olish maqsadida  $N_D \sim 5 \cdot 10^{17} \text{ sm}^{-3}$  dan yuqori qilinmaydi. Konsentratsiya bunday bo'lganda, kanalning minimal uzunligi 0,1 mkmga yaqin bo'ladi,  $f_{CHEG} \approx 100 \text{ GGs}$  ni tashkil etadi.

Sinusoidal signal ta'sir etganda chiqishdagi maksimal quvvat tokning maksimal qiymatlariga  $I_{max}$  va teshilish kuchlanish  $U_{TESH}$  ga quyidagicha bog'liq:

$$P_{max} = \frac{I_{max} U_{TESH}}{8}. \quad (6.33)$$

Bu yerda,  $I_{max} = qN_D \vartheta_{TUY} a Z$  – to'liq ochilgan kanalning to'yinish toki;  $q$  - elektron zaryadi;  $Z$  – kanal kengligi;  $U_{TESH} = 5 \cdot 10^{13} / Q_C$  – teshilish

kuchlanishi. Sayoz kanallar uchun birlik yuzadagi to‘liq zaryad  $Q_C = N_D a \approx 2 \cdot 10^{12} \text{ cm}^{-2}$  ni tashkil etadi.

## Nazorat savollari

1. MT deb nimaga aytildi va nima uchun uni unipolar tranzistor deb ham atashadi ?
2. MTlarning turlarini keltiring.
3. MTlarning kanali, zatvori, istoki, stoki va asosini qanday tushunasiz ?
4. p-n o‘tish bilan boshqariluvchi MT ishlash prinsipini tushuntiring.
5. Asosga nisbatan zatvordagi va istokdagi kuchlanishlar o‘zgarganda kanal geometriyasi qanday o‘zgaradi ?
6. MT tokiga zatvordagi va istokdagi kuchlanishlar qanday ta’sir ko‘rsatadi ?
7. MTlarning ulanish sxemalarini aytib bering.
8. MT qanday ish rejimlarda ishlashi mumkin ?
9. MTlarning VAXlarini keltiring.
10. MTlar asosiy parametrlarini ayting va ular qanday topiladi ?
11. Kanali qurilgan MDYA – tranzistorning ishlash prinsipi nimadan iborat ?
12. Kanali induksiyalangan MDYA – tranzistorning ishlash prinsipi nimadan iborat ?
13. MTlar statik xarakteristikalarini xususiyatlarini ayting.
14. Kanali qurilgan MDYA – tranzistorlar statik VAXlari xususiyatlarini ayting.
15. Kanali induksiyalangan MDYA – tranzistorlar statik VAXlari xususiyatlarini ayting.
16. MTlarning chastota xususiyatlarini ayting.

---

## VII BOB

# INTEGRAL MIKROSXEMALAR

### 7.1. Umumiy ma'lumotlar

**Integral mikrosxema (IMS)** ko'p sonli tranzistor, diod, kondensator, rezistor va ularni bir-biriga ulovchi o'tkazgichlarni yagona konstruksiyaga birlashtirishni (konstruktiv integratsiya); sxemada murakkab axborot o'zgartirishlar bajarilishini (sxemotexnik integratsiya); yagona texnologik siklda, bir vaqtning o'zida sxemaning elektroradioelementlari (ERE) hosil qilinishini, ulanishlar amalga oshirilishini va bir vaqtda guruh usuli bilan ko'p sonli bir xil integral mikrosxemalar hosil qilish (texnologik integratsiya) ni aks ettiradi. IMS, yagona texnologik siklda, yagona asosda tayyorlangan va axborot o'zgartirishda ma'lum funsiyani bajaruvchi o'zaro elektr jihatdan ulangan ERElar majmuasidir.

IMS elektron asboblar qatoriga kiradi. Uning elektron asbob sifatidagi asosiy xususiyati shundaki, u mustaqil ravishda, masalan, axborotni eslab qolishi yoki signalni kuchaytirishi mumkin. Diskret elementlar asosida shu funksiyalarni bajarish uchun tranzistorlar, rezistorlar va boshqa elementlardan iborat sxemani **qo'lida yig'ish zarur**. Elektron asbobning uskuna tarkibida ishlash ishonchligi avvalambor kavsharlangan ulanishlar soni bilan aniqlanadi. IMSlarda elementlar bir-biri bilan **metallash** yo'li bilan ulanadi, ya'ni kavsharlanmaydi ham, payvand ham qilinmaydi. Buning natijasida yig'ish, montaj qilish ishlarining sifatini oshirish masalasi yechildi, katta miqdordagi ERElarغا ega radioelektron qurilmalar ishlab chiqarishda ishonchlilik ta'mindandi.

Hozirgi kunlarda tayyorlash usuli va bunda hosil bo'ladigan tuzilmasiga ko'ra IMSlarni bir-biridan prinsipial farqlanuvchi uch turga ajratiladi: **yarimo'tkazgich, pardali** va **gibrildi**. IMSlarning har turi, mikrosxema tarkibiga kiruvchi elementlar va komponentlar sonini ifodalovchi, integratsiya darajasi va konstruksiyasi bilan farq qiladi.

**Element** deb, konstruksiyasi bo'yicha kristall yoki asosdan ajralmaydigan, ERE funksiyasini bajaruvchi IMSning qismiga aytildi.

IMS ***komponenti*** deb, diskret element funksiyasini bajaruvchi, lekin montajdan avval mustaqil mahsulot bo‘lgan IMSning bo‘lagiga aytiladi.

Yig‘ish, montaj qilish operatsiyalarini bajarishda komponentlar mikrosxema asosiga o‘rnatiladi. Qobiqsiz diod va tranzistorlar, kondensatorlarning maxsus turlari, kichik o‘lchamli induktivlik g‘altaklari va boshqalar sodda komponentlarga, murakkab komponentlarga esa – bir nechta elementdan tashkil topgan, masalan, diod yoki tranzistorlar yig‘malari kiradi.

Elementlari yarimo‘tkazgich asosning sirtiga yaqin qatlamda hosil qilingan mikrosxemalar ***yarimo‘tkazgich IMS*** deb ataladi.

Elementlari dielektrik asos sirtida parda ko‘rinishida hosil qilingan mikrosxemalar ***pardali IMS*** deb ataladi. Pardalar turli materiallarni past bosimda yupqa qatlam sifatida o‘tkazish yo‘li bilan hosil qilinadi. Parda hosil qilish usuli va u bilan bog‘liq parda qalinligiga muvofiq IMSlarni ***yupqa pardali*** (qalinligi 1-2 mkm) va ***qalin pardali*** (qalinligi 10 mkmdan yuqori)larga ajratiladi. Adabiyotlarda ko‘p hollarda IMS yozuv o‘rniga IS deb yoziladi.

Hozirgi kunda pardali diod va tranzistorlarning parametrlari barqaror bo‘limgani sababli, pardali IMSlar faqat passiv elementlarga (rezistorlar, kondensatorlar va boshqalar) ega.

Pardali texnologiyada element parametrlarining ruxsat etilgan tarqoqligi 1÷2 % dan oshmaydi. Passiv elementlar parametrlari va ularning barqarorligi hal qiluvchi ahamiyat kasb etganda bu juda muhim bo‘ladi. Shu sababdan pardali ISlar ba’zi filtrlar, faza o‘zgarishiga sezgir hamda tanlovchi sxemalar, generatorlar va boshqalar tayyorlashda ishlatiladi.

***Gibrid IMS (yoki GIS)*** deb umumiy dielektrik asosda joylashgan pardali passiv va diskret aktiv elementlar kombinatsiyasidan iborat mikrosxemaga aytiladi. Diskret komponentlar osma deyiladi. Gibrid IMSlar uchun aktiv elementlar qobiqsiz yoki jazzi metall qobiqlarda tayyorlanadi.

GISlarning asosiy afzalliklari: ishlab chiqishning nisbatan kichik davrida analog va raqamli mikrosxemalarning keng sinfini yaratish imkoniyatidan, keng nomenklaturali passiv elementlar hosil qilish imkoniyatidan (MDYA – asboblar, diodli va tranzistorli matritsalar) va ishlab chiqarilayotgan mikrosxemalarda yaroqlilar foizining ko‘pligidan iborat. GISlar aloqa apparatlarining qabul qilish – uzatish tizimlarida, yuqori chastotali kuchaytirgichlarda, O‘YUCH qurilmalarda va boshqalarda qo‘llaniladi.

Ishlatilgan tranzistor turiga muvofiq yarimo‘tkazgich integral mikroxemalar **bipolar** va **MDYA IMS**larga ajratiladi. Hozirgi kunda  $p - n$  o‘tish bilan boshqariladigan MTlar asosida yaratilgan IMSlar katta ahamiyat kasb etmoqda. Ushbu sinfga arsenid galliy asosida, zatvori Shottki diodi ko‘rinishida bo‘lgan MTlar kiradi. So‘nggi paytda tarkibida ham bipolar, ham maydoniy tranzistorlar ishlatilgan IMSlar ham tayyorlanmoqda.

IMSning funksional murakkabligi uning tarkibidagi element va komponentlar sonini ko‘rsatuvchi **integratsiya darajasi** bilan ifodalanaadi. Integratsiya koeffitsiyenti son jihatdan  $K = \lg N$  tenglik bilan aniqlanadi, bu yerda,  $N$ -sxema elementlari va komponentalari soni (7.1-jadval).

7.1-jadval

<b>Integratsiya koeffitsiyenti</b>	<b>K qiymati</b>	<b>Elementlar soni</b>	<b>IMS nomi</b>
1	$< 1$	10 tagacha	oddiy
2	$1 < K \leq 2$	$11 \div 100$	o‘rtacha (O‘IS)
3	$2 < K \leq 4$	$101 \div 10\ 000$	katta (KIS)
4-5	$\geq 4$	$> 10\ 000$	o‘ta katta (O‘KIS)

Oddiy IMSlarga misol sifatida mantiq elementlarni ko‘rsatish mumkin. O‘ISlarga jamlash qurilmasi, schetchiklar, operativ xotira qurilimalari (OXQ), sig‘imi 256-1024 bit bo‘lgan doimiy xotira qurilmalari (DXQ) misol bo‘la oladi. KISlarga mantiqiy – arifmetik va boshqaruvchi qurilmalar kiradi. O‘KISlarga 1,9 milliard MDYA – tranzistorlardan tashkil topgan, sig‘imi 294 MB bo‘lgan xotira mikrosxemalari misol bo‘la oladi.

Kristalldagi elementlar joylashuvining zichligi – birlik yuzaga to‘g‘ri keluvchi elementlar soni IS konstruksiyasi va texnologiyasi sifatining muhim ko‘rsatkichi hisoblanadi. Texnologiya darajasi minimal texnologik o‘lcham, ya’ni erishish mumkin bo‘lgan eng kichik o‘lcham bilan ifodalanadi, masalan, emitter kengligi, o‘tkazgichlar kengligi, ular orasidagi masofa bilan xarakterlanadi.

IMSlar ishlab chiqarish texnologiyasini mukammallashtirish jarayonida minimal texnologik o‘lcham  $\Delta$  ning yillar bo‘yicha o‘zgarishi 7.2-jadvalda keltirilgan.

Xotira qurilmalarida elementlar joylashuv zichligi har ikki yilda ikki marta ortib borayotganini 1965-yilda Gordon Mur bashorat qilgan edi. 7.2-jadval ushbuni tasdiqlaydi.

<b>Yil</b>	<b>1999</b>	<b>2001</b>	<b>2003</b>	<b>2005</b>	<b>2007</b>	<b>2016</b>
$\Delta$ , nm	180	130	90	65	45	16

Funksional vazifasiga ko‘ra ISlar *analog* va *raqamlilarga* bo‘linadi. Analog ISlarda signal uzlusiz funksiya sifatida o‘zgaradi. Eng keng tarqalgan analog IS – operatsion kuchaytirgichdir. Raqamli ISlar diskret ko‘rinishda berilgan signallarni o‘zgartirishga va qayta ishlashga xizmat qiladi.

## **7.2. Yarimo‘tkazgich IMSlar yaratishda texnologik jarayon va operatsiyalar**

**Tayyorlov operatsiyalari.** Yarimo‘tkazgich IMSlar tayyorlash uchun asosiy material bo‘lgan - kremniy monokristall quymalari olishdan boshlanadi. Monokristall quymalar hosil qilishning bir qancha usullari mavjud.

**Choxralskiy usulida** tarkibiga donor yoki akseptor kiritmalar qo‘shilgan o‘ta toza kremniy eritmasi yuziga kremniy monokristalli tushiriladi. Eritma eritgan monokristall o‘z o‘qi atrofida asta-sekin aylantirilib ko‘tariladi. Monokristall ko‘tarilishi bilan eritma kristallanadi va kremniy monokristalli hosil bo‘ladi. Hosil bo‘lgan kremniy quymasi *n*-yoki *p*-turli elektr o‘tkazuvchanlikka ega bo‘ladi. Quyma uzunligi 150 sm, diametri esa 150 mm va undan katta bo‘lishi mumkin.

**Zonali eritish usulida** monokristall ifloslantiruvchi kiritmalardan qo‘sishimcha tozalanadi. Bunda kristallning tor zonasini eritilib, eritilan zona kristallning bir uchidan ikkinchi uchiga asta siljитib boriladi. Kiritmalarning erigan fazada eruvchanligi qattiq holatdagi eruvchanligiga qaraganda katta bo‘lsa, o‘sha kiritmalar suyuq fazaga o‘tib kristallning ikkinchi uchiga siljib boradi va o‘sha yerda to‘planadi. Kiritmalar to‘plangan soha tozalash jarayonlari tugagandan so‘ng kesib tashlanadi.

**Epitaksiya.** Epitaksiya jarayoni asos sirtida uning kristall tuzilishini takrorlovchi yupqa monokristall ishchi qatlamlar hosil qilish uchun ishlatiladi. Asos bunda mustahkamlikni ta’minlash va kristallanayotgan qatlam takrorlashi zarur bo‘lgan kristall panjara sifatida xizmat qiladi. Keyingi texnologik jarayonlarda epitaksial qatlamda IMSning aktiv va passiv elementlari hosil qilinadi.

Gaz fazali va suyuq fazali epitaksiya usullari keng tarqalgan bo‘lib, ular monokristall asos sirtida *n*- yoki *p*-turli o‘tkazuvchanlikka ega bo‘lgan epitaksial qatlamlar hosil qilish imkonini beradi.

**Termik oksidlash.** Termik oksidlash – kremniy sirtida oksid ( $\text{SiO}_2$ ) qatlam (parda) hosil qilish maqsadida sun’iy yo‘l bilan oksidlashdan iborat jarayon. U yuqori ( $1000\div 1200$ )  $^{\circ}\text{C}$  temperaturalarda kechadi.

IMSlar tayyorlashda  $\text{SiO}_2$  qatlam bir necha muhim funksiyalarni bajaradi: sirtni himoyalovchi qatlam; niqob vazifasini bajarib, undagi tirqishdan zarur kirtmalar kiritiladi; MDYA – tranzistorlarda zatvor ostidagi yupqa dielektrik qatlam sifatida ishlaydi.

**Legirlash.** Yarimo‘tkazgich hajmiga kirtmalarni kiritish jarayoni legirlash deb ataladi. IMSlar tayyorlashda legirlash sxemaning aktiv va passiv elementlarini hosil qilish uchun, zarur o‘tkazuvchanlikni ta’minlash uchun kerak. Legirlashning asosiy usullari yuqori temeraturalarda kirtmalar atomlarini diffuziyalash va yuqori energiyali ionlar bilan bombardimon qilish (ionlarni kristall panjaraga kiritish) dan iborat.

**Diffuziya yordamida legirlash** butun kristall yuzasi bo‘ylab yoki niqobdagagi tirqishlar orqali ma’lum sohalarda (lokal) amalga oshiriladi.

**Ion legirlash** yetarli energiyagacha tezlatilgan kirtma ionlarini niqobdagagi tirqishlar orqali kristallga kiritish bilan amalga oshiriladi. Ion legirlash universalligi va oson amalga oshirilishi bilan xarakterlanadi. Ionlar tokini o‘zgartirib legirlovchi kirtmalar konsentratsiyasini, energiyasini o‘zgartirib esa – legirlash chuqurligini boshqarish mumkin.

**Yemirish.** Yarimo‘tkazgich, uning sirtidagi oksidlar va boshqa birikmalarni kimyoviy moddalar hamda ularning aralashmalari yordamida eritib tozalash jarayoniga yemirish deyiladi. Yemirish yarimo‘tkazgich sirtini tozalash, oksid qatlamda «darcha»lar ochish va turli ko‘rinishga ega bo‘lgan «chuqurchalar» hosil qilish uchun qo‘llaniladi. Yarimo‘tkazgich sirtini tozalash va «darcha»lar hosil qilish uchun **izotrop yemirish**dan foydalaniladi, bunda yarimo‘tkazgich barcha kristallografik yo‘nalishlar bo‘ylab bir xil tezlikda eritiladi. Ba’zan yarimo‘tkazgichni turli kristallografik yo‘nalishlar bo‘ylab turli tezlikda eritish va natijada turli ko‘rinishga ega bo‘lgan «chuqurcha»lar hosil qilish zarur bo‘ladi. **Anizotrop yemirish** bilan, masalan, mikrosxemalar tayyorlashda (elementlarni bir-biridan dielektrik bilan izolatsiyalashda) dielektrik qatlam o‘stiriluvchi «chuqurcha»lar hosil qilinadi.

**Fotolitografiya.** Yarimo‘tkazgich plastinadagi metall yoki dielektrik pardalar sirtida ma’lum shakldagi lokal sohalarni hosil qilish

jarayoni fotolitografiya deb ataladi. Ushbu sohalar kimyoviy yemirishdan himoyalangan bo‘lishi shart. Fotolitografiya jarayonida ultrabinafsha nur ta’sirida o‘z xususiyatlarini o‘zgartiruvchi, **fotorezist** deb ataluvchi, maxsus moddalar ishlatiladi.

Fotorezist oksidlangan kremniy plastinasi sirtiga surtiladi va kvars shisha niqob orqali yoritiladi. Niqoblar shaffof va shaffof emas sohalarga ega bo‘lgani uchun fotorezistning ma’lum sohalariga yorug‘lik (ultrabinafsha nur) ta’sir etib, uning xususiyati o‘zgartiriladi. Bunday niqoblar **fotoshablonlar** deb ataladi. Fotorezist turiga bog‘liq holda uning eruvchanligi ortishi (pozitiv fotorezist) yoki kamayishi (negativ fotorezist) mumkin. Pozitiv fotorezist qatlam yorug‘lik nuri ta’sirida nobarqaror holatga o‘tadi va erituvchi ta’sirida eriydigan, negativ fotorezist esa – aksincha, yorug‘lik ta’sirida erimaydigan bo‘lib qoladi, uning yorug‘lik ta’siridan himoyalangan sohalari eriydi. Shunday qilib, fotorezist qatlamdan fotoshablondagagi shaklni takrorlovchi himoyalovchi niqob hosil qilinadi. Fotorezist qatlamda hosil qilingan «darcha»lar orqali oksidlangan yarimo‘tkazgichning himoyalanmagan sohalariga kimyoviy ishlov beriladi (yemiriladi).

IMS tayyorlashda fotolitografiya jarayonidan bir necha marta ( $5\div 7$  marta) foydalaniladi (negiz qatlamlar, emitterlar, omik kontaktlar hosil qilishda va x.z.). Bunda har gal o‘ziga xos «rasm»li fotoshablonlar ishlatiladi.

Oltita EREga ega IMS hosil qilishda fotolitografiya jarayonining ketma-ketligi 7.1-rasmda ko‘rsatilgan.

**Pardalar hosil qilish.** Pardalar IS elementlarini elektr jihatdan ulash hamda rezistorlar, kondensatorlar va gibrild ISlarda elementlar orasidagi izolatsiyani amalgga oshirish uchun qo‘llaniladi.

Pardalar vakuumda termik bug‘latish, materialni ionlar bilan bombardimon qilib uchirish yoki gaz fazadan, suvli eritmadan kimyoviy o‘tkazish usullari bilan hosil qilinadi. Har bir usulning afzalligi va kamchiligi mavjud.

Misol tariqasida **metallashni** – kristall yoki asos sirtida metall pardalar (sxemada elementlarning o‘zaro ulanishi, kontakt yuzachalar, pasiv va aktiv elementlar elektrodlari) hosil qilish jarayonini ko‘rib chiqamiz. Metallash uchun oltin, nikel, kumush, alyuminiy va Cr-Au, Ti-Au va boshqalar ishlatiladi.

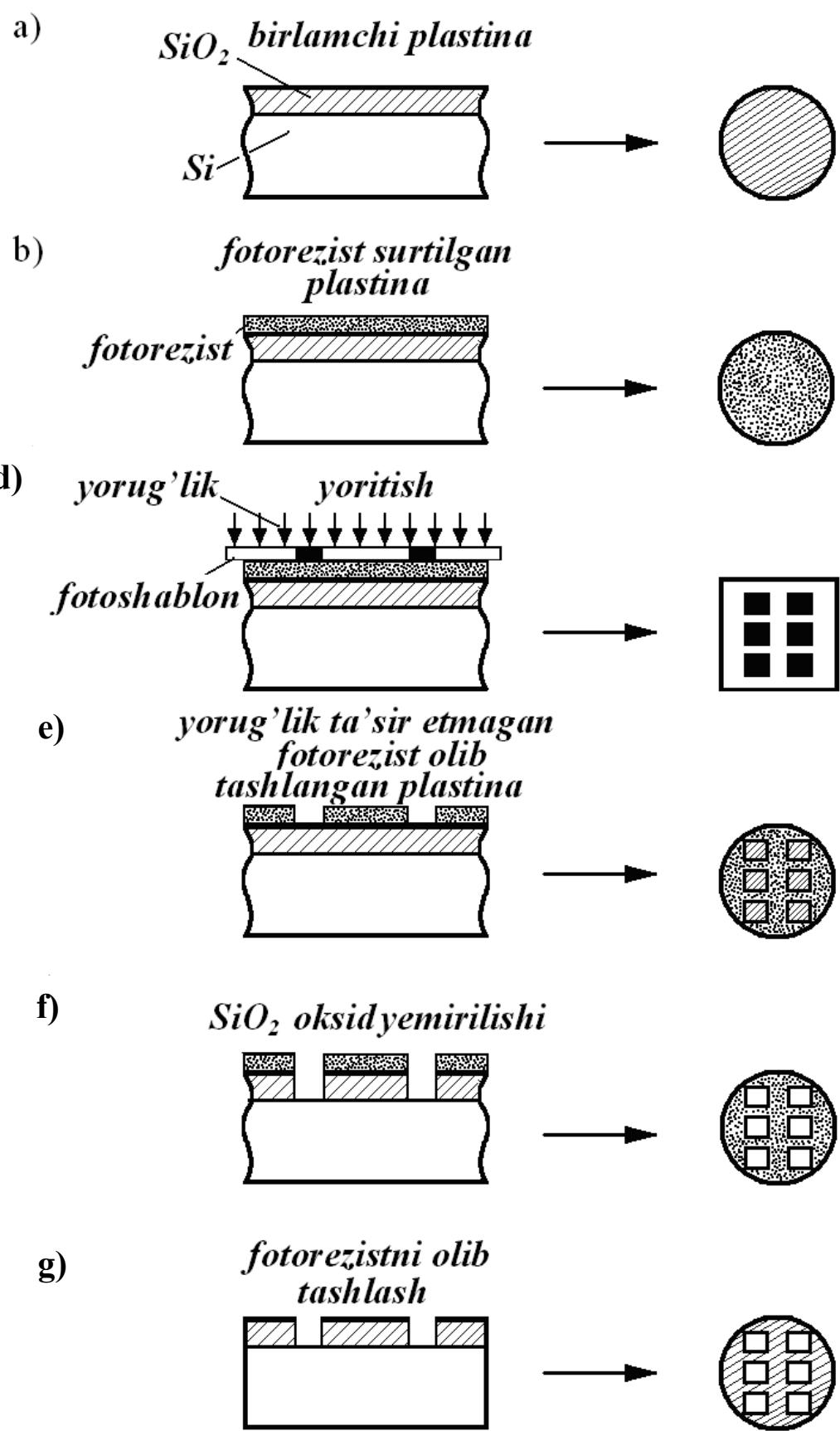
Kremniy asosidagi IMSlarda metallashni amalgga oshirish uchun asosan alyuminiydan foydalaniladi. Narxi qimmat bo‘lmagan holda,

ko'rsatib o'tilgan metallar kabi, u *p*-kremniy bilan omik (*to'g'ri-lamaydigan*) kontakt hosil qiladi, kichik solishtirma qarshilikka ega va katta tokka chidaydi. Alyuminiy vakuumda termik bug'latish usuli bilan sirtga o'tkaziladi. *n*-turli soha bilan omik kontakt hosil qilish uchun undagi donorlar konsentratsiyasi  $10^{20}$  sm<sup>-3</sup> atrofida bo'lishi kerak. Bundan yuqori konsentratsiyaga ega bo'lган soha *n*<sup>+</sup> deb belgilanadi. Metallash jarayoni yarimo'tkazgich plastina hajmida sxema elementlari hosil qilingandan so'ng amalga oshiriladi. Birinchi navbatda plastina sirtida SiO<sub>2</sub> qatlam hosil qilinadi. Shundan keyin kremniy bilan kontaktlar hosil qilinishi kerak bo'lган joylarda, fotolitografiya usuli bilan, SiO<sub>2</sub> parda qatlamida «darcha»lar ochiladi. So'ng vakuumda termik bug'latish usuli bilan plastina sirtida qalinligi 1 mkm atrofida bo'lган alyuminiy qatlam hosil qilinadi. Kontakt yuzachalari va elektr jihatdan birlashtiruvchi o'tkazgichlarning zaruriy shakli fotolitografiya usuli bilan hosil qilinadi. Alyuminiy qatlamining ishlatilmaydigan sohalari yemirish usuli bilan olib tashlanadi, so'ngra alyuminiy bilan kremniy orasida kontakt hosil qilish uchun plastinaga termik ishlov beriladi. Hozirgi vaqtda metallashda elektr o'tkazuvchanligi alyuminiga nisbatan katta bo'lган mis ham qo'llanilmoqda.

### ***Plastinalarni kristallarga ajratish va yig'ish operatsiyalari.***

Barcha asosiy texnologik operatsiyalar bajarib bo'lingandan so'ng, yuzlarcha va undan ko'p ISlarga ega plastina alohida kristallarga bo'linadi.

Plastinalar lazer skrayber yordamida, ya'ni tayyorlangan ISlar orasidan lazer nurini yurgizib kristallarga ajratiladi. Ishlatishga yaroqli kristallar qobiqlarga o'rnatiladi, bunda kristall avval qobiqqa yelimlanadi yoki kavsharlanadi. So'ng kristall sirtidagi kontakt yuzachalar qobiq elektrodlariga ingichka ( $\varnothing 20\div30$  mkm) simlar yordamida ulanadi. Simlar ulanayotganda termokompressiyadan foydalilanadi, ya'ni ulanayotgan sim bilan kontakt yuzachasi yoki mikrosxema elektrodi  $200\div300$  °C temperaturada va yuqori bosimda bir-biriga bosib biriktiriladi. Montaj operatsiyalari tugagandan so'ng kristall yuzasi atrof muhit atmosferasi ta'siridan himoyalash uchun qobiqlanadi. Odiiy integral sxemalarda chiqish elektrodlari soni 8-14 ta, KISlarda esa 64 tagacha va undan ko'proq bo'lishi mumkin. ISlar qobiqlari metall yoki plast-massadan tayyorlanadi. ISlarning qobiqsiz turlari ham mavjud.



7.1-rasm. Fotolitografiya jarayonining ketma -ketligi.

### **7.3. Bipolar tranzistorlar asosidagi integral mikrosxemalarni tayyorlash**

BTli IMSlar elementlari (tranzistorlar, diodlar, rezistorlar, kondensatorlar) asosini  $n^+ - p - n$  tuzilma tashkil etadi.

IMS tayyorlash uchun *planar*, *planar - epitaksial texnologiyalardan* foydalilanadi. Planar texnologiyada elementlar  $p$  – yoki  $n$  – turli yarimo‘tkazgich asosda hosil qilinadi. Planar - epitaksial texnologiyasida elementlar asos sirtiga o‘stirilgan epitaksial qatlamda hosil qilinadi.

Texnologiya asosni (epitaksial qatlamni) navbatma - navbat donor va akseptor kirimalar bilan legirlashga asoslanadi, natijada sirt tagida turli o‘tkazuvchanlikka ega yupqa qatlamlar va qatlamlar chegarasida  $p-n$  o‘tishlar hosil bo‘ladi. Alovida qatlamlar rezistorlar sifatida,  $p-n$  o‘tishlar esa diod va tranzistor tuzilmalari sifatida ishlatiladi. Kondensatorlar sifatida teskari siljitelgan  $p-n$  o‘tishlar xizmat qiladi.

**Integral rezistorlar.** Integral rezistorlar tranzistorlarning baza yoki emitter sohasini hosil qilish operatsiyasi bilan bir vaqtda tayyorланади. Rezistor qarshiligi berk holatdagi  $p-n$  o‘tish chegarasi bilan cheklangan qatlamning hajmi qarshiligidan iborat bo‘ladi.

Emitter soha asosida qarshiligi  $3 \div 100$  Om bo‘lgan kichik qarshilikli rezistorlar hosil qilinadi, chunki emitter qatlamning solishtirma qarshiligi kichik bo‘ladi.

Katta qarshilikli rezistorlar nisbatan katta solishtirma qarshilikka ega baza qatlamda tayyorланади. Bunday rezistorlarning maksimal qarshiligi  $200 \div 300$  kOm bo‘ladi.

**Integral kondensatorlar.** Integral kondensatorlar hosil qilish uchun ixtiyoriy  $p-n$  o‘tish: kollektor – asos, baza – kollektor, emitter – baza, yashirin  $n^+$  - qatlam – izolatsiyalovchi  $p$  – soha ishlatilishi mumkin. Teskari siljitelgan  $p-n$  o‘tishning barer sig‘imi berilayotgan kuchlanishga bog‘liq bo‘ladi. Ko‘p hollarda kollektor o‘tish sig‘imi ishlatiladi.

**Integral diodlar.** Integral diodlar integral tranzistor asosida hosil qilinadi. Tranzistorning istalgan  $p-n$  o‘tishi diod hosil qilish uchun ishlatilishi mumkin. Ko‘p hollarda baza – emitter o‘tishi, kollektor baza bilan tutashtirilgan holda ( $U_{KB}=0$ ) yoki kollektor zanjiri uzilgan holda ( $I_K=0$ ) baza – emitter o‘tish ishlatiladi. Bunday diodlarning ochiq holatdan berk holatga o‘tish vaqt eng kichik bo‘ladi.

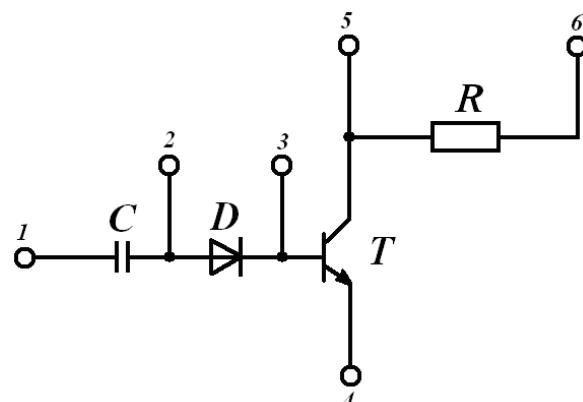
IMS tayyorlashda yarimo‘tkazgich asosning bir tomoniga ishlov beriladi, hosil qilingan elementlarning chiqish elektrodlari plastina

sirtida bitta tekislikda joylashadi. Shuning uchun «planar texnologiya» deb nom berilgan.

Yarimo'tkazgich IMSlarni tayyorlashda operatsiyalar ketma-ketligi mikrosxemada elementlarni elektr jihatdan izolatsiyalash usullari bilan belgilanadi: *elementlarni teskari siljtilgan p-n o'tishlar bilan izolatsiyalash; dielektrik ( $SiO_2$  qatlam) yordamida izolatsiyalash*. Shu munosabat bilan yarimo'tkazgich IMSlar tayyorlashni ikkita asosiy jarayoni:

- elementlarni  $p-n$  o'tish bilan izolatsiyalovchi planar – epitaksial texnologiya;
- dielektrik qatlam  $SiO_2$  yordamida izolatsiyalovchi planar – epitaksial texnologiya.

**Planar - epitaksial texnologiya.** Planar - epitaksial texnologiya asosida to'rtta element (kondensator  $C$ , diod  $D$ , tranzistor  $T$  va rezistor  $R$ ) dan tashkil topgan (7.2-rasm) sodda IMSni tayyorlashda texnologik operatsiyalar ketma-ketligini ko'rib chiqamiz.



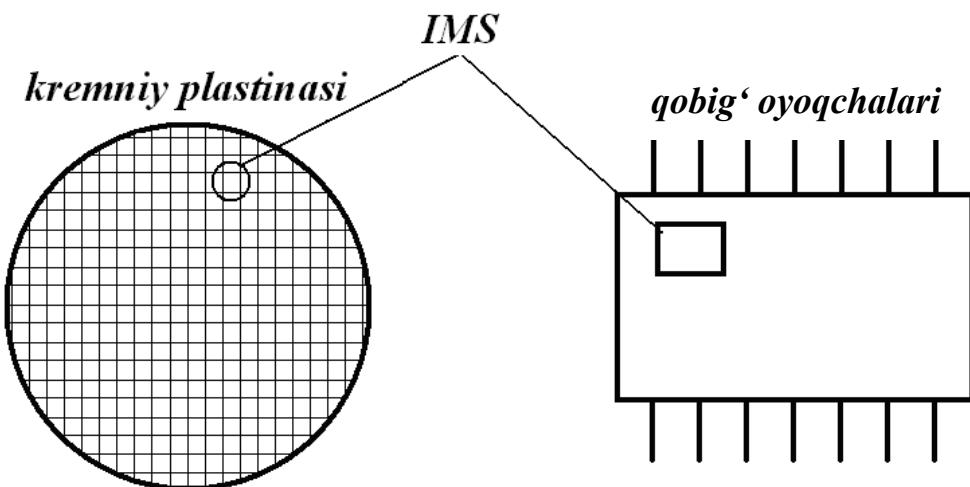
7.2-rasm. Ishlab chiqilayotgan IMSning prinsipial sxemasi.

IMS tayyorlash uchun  $p$  – o'tkazuvchanlikka ega, qalinligi  $0,2 \div 0,4$  mm, bo'lgan kremniy asosdan foydalilanadi (7.3-rasm).

Bunday asosda elementlari soni mingtagacha yoki yuzlarcha bo'lgan o'rta va yuqori integratsiya darajali mikrosxemalar bir vaqtida hosil qilinadi (har bir kvadratda bir xil IMSlar joylashadi).

Asos sirtida termik oksidlash yo'li bilan qalinligi  $0,5 \div 1$  mkm bo'lgan  $SiO_2$  qatlam hosil qilinadi. Shundan so'ng birinchi fotolitografiya oksid qatlamda «darcha»lar ochish uchun o'tkaziladi. Darchalar orqali  $1 \div 2$  mkm qalinlikka donor kiritmalar (surma yoki margumush) diffuziya qilinadi. Natijada bo'lg'usi tranzistorlar kollektorlari ostida elektr tokini yaxshi o'tkazuvchi  $n^+$  - soha hosil bo'ladi. Ushbu qatlam yashirin  $n^+$  - qatlam (cho'ntak) deb ataladi. U kollektor qarshiligini

kamaytiradi, natijada tranzistor tezkorligi ortadi, kollektor esa ikki qatlamlili  $n^+ - n$  bo‘lib qoladi.



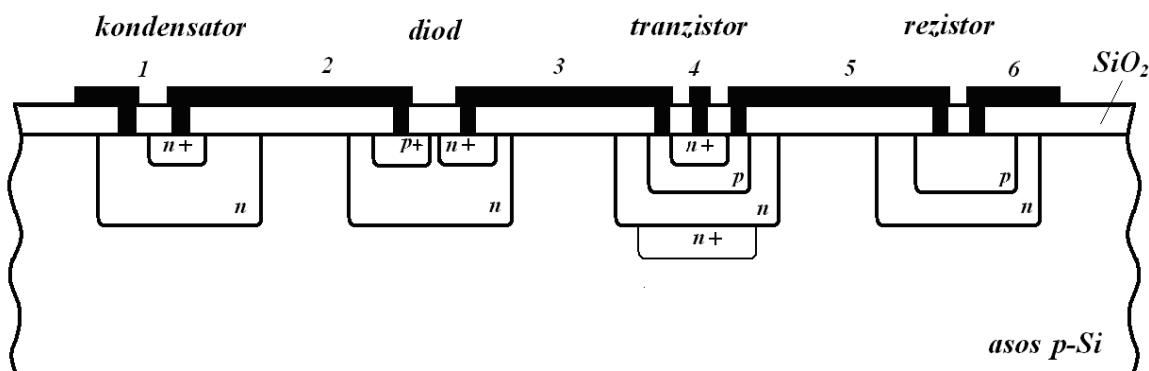
7.3-rasm. Asos va uning sirtida bir vaqtida tayyorlanadigan IMSlar tizimi.

Shundan keyin kremniy oksidi yemiriladi, asos sirtiga qalinligi  $8 \div 10$  mkmni tashkil etuvchi  $n$  – turli epitaksial qatlam o‘stiriladi va epitaksial qatlam sirtida oksid qatlam hosil qilinadi. Ikkinchisi fotolitografiya yordamida oksid qatlamda ajratuvchi difuziyani o‘tkazish uchun darchalar ochiladi. Aktseptor kiritmalarni (bor) darchalar orqali qatlam oxirigacha diffuziya qilib to‘rtta  $n$  – soha (sxemadagi elementlar soniga mos) hosil qilinadi. Bu  $n$  – sohalar bir-biridan  $p-n$  o‘tishlar yordamida izolatsiyalangan bo‘ladi. Ushbu sohalarning biri tranzistorning kollektori bo‘lib xizmat qiladi. Tranzistorning bazasi, kondensator, diod va rezistor hosil qilish uchun bir-biridan izolatsiyalangan  $n$  – sohalarga akseptor kiritmalar diffuziyasi amalga oshiriladi. Buning uchun avval hosil qilingan oksid qatlamda uchinchi fotolitografiya yordamida shunday o‘lchamli darchalar hosil qilinadiki, bunda hosil qilingan elementlar parametrlari talab etilgan nominallarni qanoatlantirsin.

Keyin tranzistor emitteri, diod katodi, kondensator qoplamasi, kollektor sohaning omik kontaktini hosil qiluvchi  $n^+$  – turli emitter sohalar hosil qilinadi. Buning uchun yangidan hosil qilingan oksid qatlamida to‘rtinchi fotolitografiya yordamida zarur ko‘rinishdagi «darcha»lar ochib, ular orqali  $n^+$  – turli kiritma hosil qiluvchi atomlar diffuziyasi amalga oshiriladi. IMS tuzilmasi hosil qilinuvchi texnologik jaryon elementlarga omik kontaktlar olish va elementlarni o‘zaro ulash

bilan yakunlanadi. Bu  $\text{SiO}_2$  qatlama beshinchi fotolitografiyani amalgalashirish, alyuminiyni vakuumda purkash, alyuminiyni ishlatalmaydigan sohalardan olib tashlash va termik ishlov berish bilan amalgalashiriladi.

7.2-rasmda keltirilgan sxemaga mos IMS tuzilmasi 7.4-rasmda ko'rsatilgan.



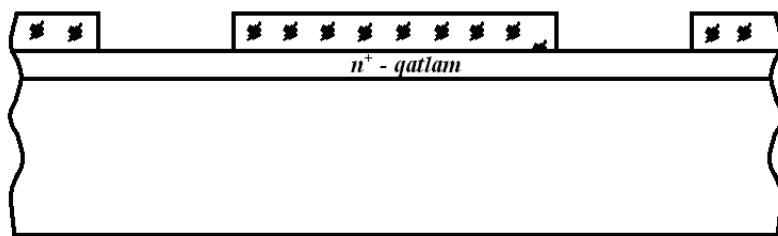
7.4 – rasm. IMS tuzilishi sxemasi.

**Dielektrik bilan izolatsiyalash usuli.** Bu texnologiya  $p-n$  o'tish bilan izolatsiyalanib tayyorlangan IMSlarga nisbatan yaxshiroq xarakteristikalarga ega mikrosxemalar yaratish imkonini beradi. Xususan, izolatsiyalash darajasi taxminan 6 tartibga ortadi, teshilish kuchlanishi kattalashadi, parazit sig'imir taxminan 2 tartibga kamayadi, radiatsiyaga chidamlilik ortadi, IMS tezkorligi oshadi. Ushbu texnologiya asosida kichik quvvatli va yuqori tezlikda ishlaydigan raqamli IMSlar yaratish maqsadga muvofiq, chunki bunday texnologik jarayon narxi planar-epitaksial texnologiyaga nisbatan yuqori.

Sodda IMS yaratish ketma-ketligi 7.5-rasmda ko'rsatilgan.

O'tkazuvchanligi  $n$  – turli asosga surma yoki margumush  $1 \div 2$  mkmga diffuziya qilish yo'li bilan plastinaning butun yuzasi bo'ylab  $n^+$  – o'tkazuvchanlikka ega yashirin qatlama hosil qilinadi. Asosni  $n^+$  – qatlama tomondan termik oksidlab, uning butun yuzasida  $\text{SiO}_2$  oksid qatlama hosil qilinadi. Birinchi fotolitografiya yordamida ushbu qatlama izolatsiyalovchi sohalar uchun «darcha»lar ochiladi (7.5a-rasm), oksid bilan himoyalangan sohalar yemirilgani uchun  $8 \div 15$  mkm bo'lgan «chuqurcha»lar hosil qilinadi (7.5b-rasm). So'ng «chuqurcha»lar yuzalari oksidlanadi (7.5c-rasm). Bundan keyin oksidlangan «chuqurcha»lar tomondan asos sirtiga  $0,2 \div 0,25$  mm qalinlikdagi polikristall kremniy o'stiriladi. Polikristall kremniy keyinchalik bo'lg'usi IMS asosi bo'lib xizmat qiladi (7.5d-rasm).

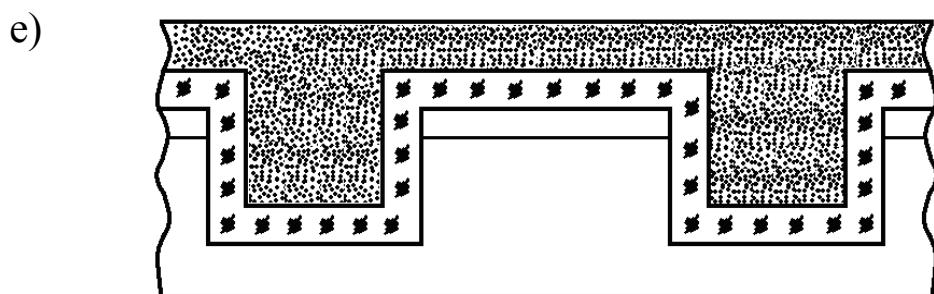
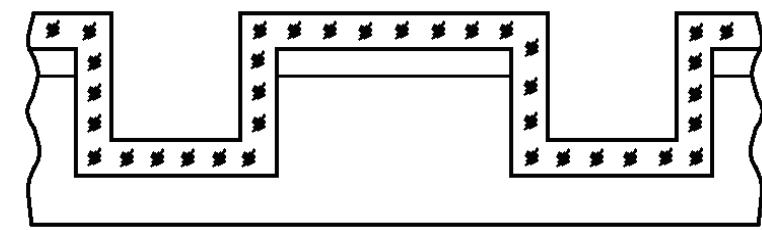
a)  $SiO_2$



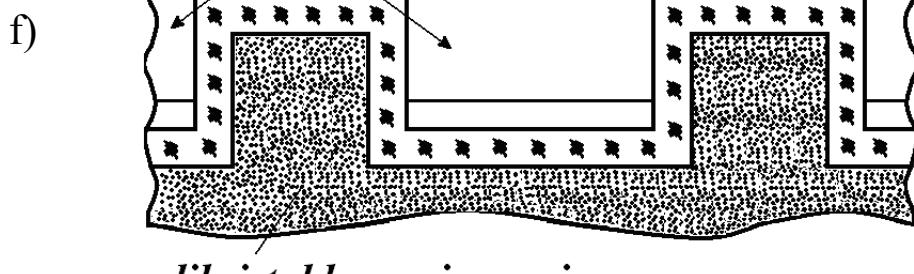
b)



d)



*monokristal kremniy lokal  
sohalari*

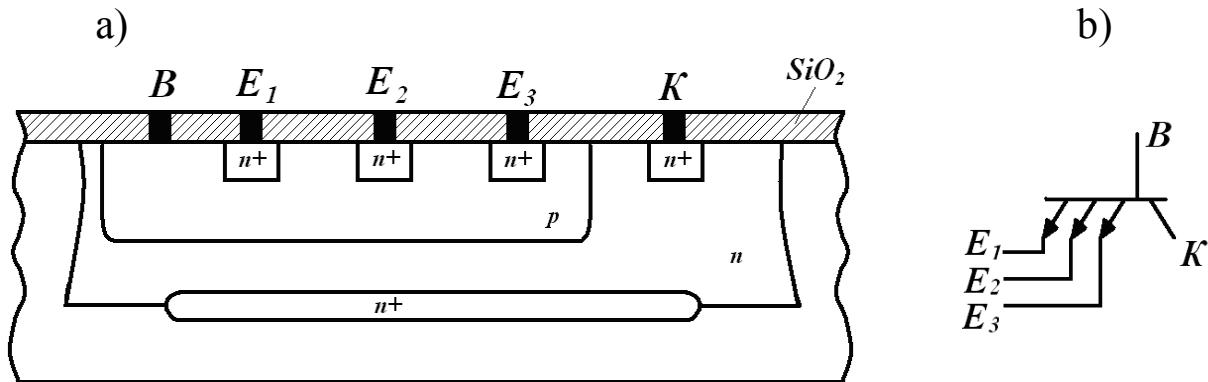


7.5-rasm. IMS elementlarini dielektrik qatlam bilan izolatsiyalash.

Shundan so‘ng asosning qarshi tomoni oksid qatlamgacha shlifovka qilinadi yoki yemiriladi (7.5e-rasm). Shunday qilib, bir-biridan  $\text{SiO}_2$  qatlam bilan izolyatsiyalangan,  $n^+$  – o‘tkazuvchanlikli yashirin qatlama ega  $n^-$  – sohalar (cho‘ntakchalar) hosil qilinadi. Bu sohalarda oksidlash, fotolitografiya va diffuziya usullari bilan mikrosxema elementlari yaratiladi. Baza sohalarini hosil qilishdan boshlab keyingi jarayonlar planar – epitaksial texnologiya jarayonlariga o‘xshash davom etadi.

BT asosidagi raqamli IMSlarning ba’zi mantiq elementlarida ko‘p emitterli va ko‘p kollektorli tranzistorlar qo‘llaniladi.

Ko‘p emitterli tranzistor (KET)ning shartli belgilanishi va tuzilmasi 7.6-rasmda ko‘rsatilgan.



7.6-rasm. KET tuzilmasi (a) va shartli belgilanishi (b).

KET bazalari va kollektorlari ulangan tranzistorlar majmui bo‘lib, undagi emitterlar soni  $5 \div 8$  ta bo‘lishi mumkin. Ko‘p kollektorli tranzistorlar (KKT) – invers rejimda ishlayotgan KETdir. Bunda umumiyl emitter bo‘lib KETning kollektori, kollektorlari bo‘lib esa emitterlarning  $n^+$  – sohalari xizmat qiladi.

#### 7.4. MDYA – tranzistorlar asosidagi IMSlarni tayyorlash

Diskret MDYA – tranzistorlarning VI bobda keltirilgan tuzilish sxemalari va parametrlari integral texnologiya uchun ham qo‘llanilishi mumkin. Bunda MDYA – tranzistorlar asosida IMSlar tayyorlash texnologiyasi BTlar asosida IMSlar tayyorlash texnologiyasiga qaraganda ancha sodda bo‘lib, u ikkita omil bilan bog‘liq:

1) kanallari bir xil o‘tkazuvchanlikka ega integral MDYA – tranzistorlar uchun tuzilmalarni izolatsiyalash operatsiyasi talab etilmaydi. Asos hamma vaqt istok va stokka nisbatan teskari o‘tkazuv-

chanlikka ega bo‘ladi. Shuning uchun istok – asos va stok – asos  $p-n$  o‘tishlarning biri kuchlanishning ixtiyoriy qutbida stok orasida teskari ulanadi va izolatsiyani ta’minlaydi;

2) barcha tayyorlash jarayoni faqat MDYA – tuzilmani hosil qilishga olib kelinadi, chunki u nafaqat tranzistorlar sifatida, balki rezistorlar va kondensatorlar sifatida ham ishlatiladi.

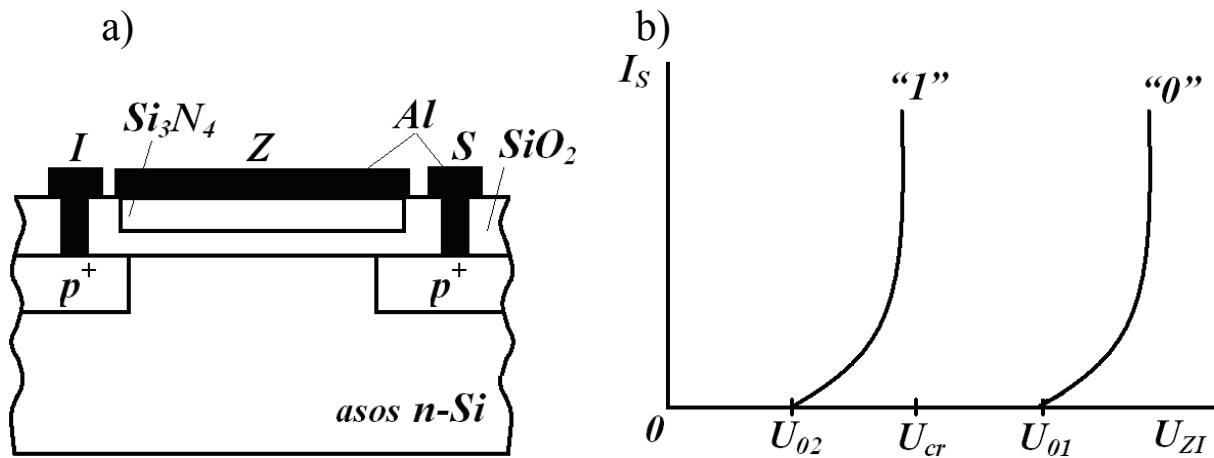
Shunday bo‘lishiga qaramasdan, kristallda yonma-yon joylashgan va turli o‘tkazuvchanlikli kanallarga ega komplementar MDYA – tranzistorlarda (KMDYA) izolatsiya talab etiladi. Izolatsiyalash uchun tranzistorlardan birini izolatsiyalovchi cho‘ntakchaga joylashtirish kerak bo‘ladi. Masalan, agar asos sifatida  $p$  – kremniy ishlatilsa,  $p$  – kanalli tranzistor uchun avval  $n$  – turli cho‘ntakcha tayyorlanishi kerak.

MDYA – tranzistorlar asosidagi IMSlar planar texnologiya asosida yaratiladi. Bu texnologiyada kremniy sirtida oksidlash, fotolitografiya va ochilgan darchalarga kiritmalar diffuziyasini amalga oshirish ilgaridek bajariladi.

MDYA – tranzistorli IMSlar yaratishda zatvor ostidagi dielektrik qatlamni hosil qilish eng murakkab jarayon bo‘lgani uchun unga alohida talablar qo‘yiladi. Xarakteristika tikligini oshirsh uchun (6.18)ga muvofiq zatvor osti dielektrikning qalinligi kamaytirilishi kerak. Oxirgi 40 yil ichida dielektrik material sifatida asosan kremniy ikki oksidi ( $\text{SiO}_2$ ) qo‘llanilib keldi, zatvor esa kremniydan tayyorlandi. Mikro-sxemalarning har bir yangi avlodiga o‘tish bilan izolatsiyalovchi qatlam qalinligi kichrayib bordi. Lekin,  $\text{SiO}_2$  qatlam yupqalanishi bilan sizilish toklari oshadi, ortiqcha issiqlik ajralishlar paydo bo‘ladi va tranzistor holatini boshqarish og‘irlashadi.

Bugungi kunda Intel korporatsiyasi tomonidan ishlab chiqarilayotgan tranzistorlarda zatvor osti dielektrigining qalinligi ( $\text{SiO}_2$ ) 1,2 nm ni yoki besh atom qatlamni tashkil etmoqda. 2007-yildan buyon 45 nmli ishlab chiqarish texnologiyasiga o‘tildi. Bu texnologiyada kichik sizilish tokli tranzistorlar zatvorlarini hosil qilishda dielektrik sifatida yuqori dielektrik singdiruvchanlikka ega bo‘lgan gafniy tuzlari asosidagi **high-k** material ishlatilmoqda. Natijada, qalinqoq dielektrik ishlatish va sizilish tokini o‘n martadan ko‘proq kamaytirish imkonи tug‘ildi. Lekin yangi material kremniyli zatvor bilan «chiqishmadi». Shunda zatvor sifatida materiallarning yangi turini ishlatish taklif etildi, natijada ular asosidagi tranzistorlar ulanishi va uzilishi uchun 30% kam energiya sarflanishiga erishildi. Yangi texnologiya bir xil yuzada joylashadigan tranzistorlar sonini ikki marta oshirish imkonini berdi.

MDYA – tranzistorlar ichida metall – nitrid kremniy – dielektrik - yarimo‘tkazgich (MNDYA) tranzistorlar (7.7a-rasm) alohida o‘rin tutadi Bunday tranzistorlar xotira elementi rolini bajaradi va qayta dasturlanuvchi xotira qurilmalar asosini tashkil etadi.



7.7-rasm. MNDYA – tranzistor tuzilmasi (a) va stok-zatvor VAXi (b).

Ushbu tranzistor dielektrigi ikki qatlamdan: qalinligi  $2\div5$  nm ni tashkil etuvchi SiO<sub>2</sub> va kremniy oksidi ustiga purkalgan  $0,05\div0,1$  mkm qalinlikdagi Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> kremniy nitrididan tashkil topadi.

Mantiqiy 1 ni hosil qilish uchun zatvorga qisqa (100 mks) musbat impuls beriladi, bunda elektronlar asosdan yupqa SiO<sub>2</sub> orqali tunnel o‘tib ikki qatlam chegarasida to‘planadi, chunki qalin Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> qatlam elektronlarni o‘tkazmaydi. To‘plangan zaryad mantiqiy 1 ni yozishda berilgan impuls o‘chirilgandan so‘ng ham saqlanib qoladi. Bo‘sag‘aviy kuchlanish  $U_{01}$  qiymati  $U_{02}$  gacha qiymatli impuls berilgandan so‘ng kamayadi (7.7-b rasm).

Axborotni o‘qish uchun tranzistor zatvoriga  $U_{cr}$  kuchlanish beriladi. Uning absolut qiymati  $U_{01}$  va  $U_{02}$  orasida bo‘lish kerak. Agar mantiqiy 1 yozilgan bo‘lsa, tranzistor ochiq, agar mantiqiy 0 bo‘lsa – berkligicha qoladi.

### Nazorat savollari

1. Integral mikrosxema (IMS) nima ?
2. IMSlarning asosiy xususiyatlari nimada ?
3. IMS elementi va komponenti deb nimaga aytildi ?
4. Pardali, gibrid va yarimo‘tkazgich IMSlar farqini tushuntiring.

5. Nima sababdan tranzistor tuzilmasi IMS turli elementlarini tayyorlash asosi bo'lib xizmat qiladi ?
6. IMS elementlari qanday qilib bir-biridan izolatsiyalanadi ?
7. Planar va planar - epitaksial usullari bilan tayyorlangan tranzistorlar nimasi bilan bir-biridan farqlanadi ?
8. Raqamli va analog IMSlar murakkablik darajasi qanday aniqlanadi ?
9. Analog va raqamli IMSlarda qanday signallar o'zgartiriladi ?
10. IMSlar sinflanishini aytib bering.
11. Yarimo'tkazgich IMSlar ishlatilganda qanday noqulayliklar yuzaga keladi ?
12. MDYA IMSlarga ta'rif bering.
13. GibrildiIMS larga ta'rif bering.
14. Mikroelektronika rivojining uchta asosiy yo'nalishini aytib bering va ular orasidagi bog'lanishni ko'rsating.
15. Guruhlab IMSlar ishlab chiqarish ma'nosi nimada ?

---

## VIII BOB

### ANALOG ELEKTRONIKA

#### 8.1. Elektron qurilmalarning tasniflaniishi

Fan, texnika va ishlab chiqarishning axborotlarni qayta ishlash va o‘zgartirish uchun xizmat qiluvchi elektron qurilmalarni ishlab chiqish hamda tatbiq etish bilan shug‘ullanuvchi sohasi **elektronika** deb ataladi.

Elektron qurilmalarni tasniflashda axborotlarni to‘plash, uzatish va qabul qilish usuli eng muhim belgilardan hisoblanadi. Elektron qurilmalar (EQ) *analog* va *diskret (raqamli)* qurilmalarga ajratiladi.

*Analog elektronika* uzlusiz o‘zgaruvchi elektr signallarni uzatish, qayta ishlash, qabul qilish uchun xizmat qiluvchi EQlarni ishlab chiqish va o‘rganish bilan shug‘ullanadi. Bu, analog EQ (AEQ)larda signal qiymati minimaldan maksimalgacha o‘zgarganda, uni qayd qilish va uzatish uzlusiz amalga oshirilishini anglatadi.

AEQlarning asosiy afzalligi nisbatan tezkor ishlashidan va soddaligidan iborat. Kamchiliklari sifatida temperatura va boshqa omillar ta’sirida parametrlari nobarqarorligini va xalaqitbardoshligining kichikligini; axborotni uzoq vaqt saqlash qiyinligini aytib o‘tish kerak.

Analog qurilmalar asosini sodda kuchaytirgich kaskadlar tashkil etadi. Ular asosida murakkabroq kuchaytirgichlar, tok va kuchlanish stabilizatorlari, chastota o‘zgartgichlar, sinusoidal tebranishlar generatorlari va boshqa qator sxemalar yaratiladi.

*Raqamli elektronika* qiymati bo‘yicha kvantlangan elektr signallarni uzatish, qayta ishlash va qabul qilishga mo‘ljallangan diskret EQ (DEQ)larni ishlab chiqish bilan shug‘ullanadi. **Kvantlash** deb uzlusiz signalni uning alohida nuqtalardagi qiymatlari bilan almashtirish jarayoniga aytildi. Natijada, DEQlar signallarning bir-biridan keskin farqlanuvchi ikkita sath bilan ish ko‘radi.

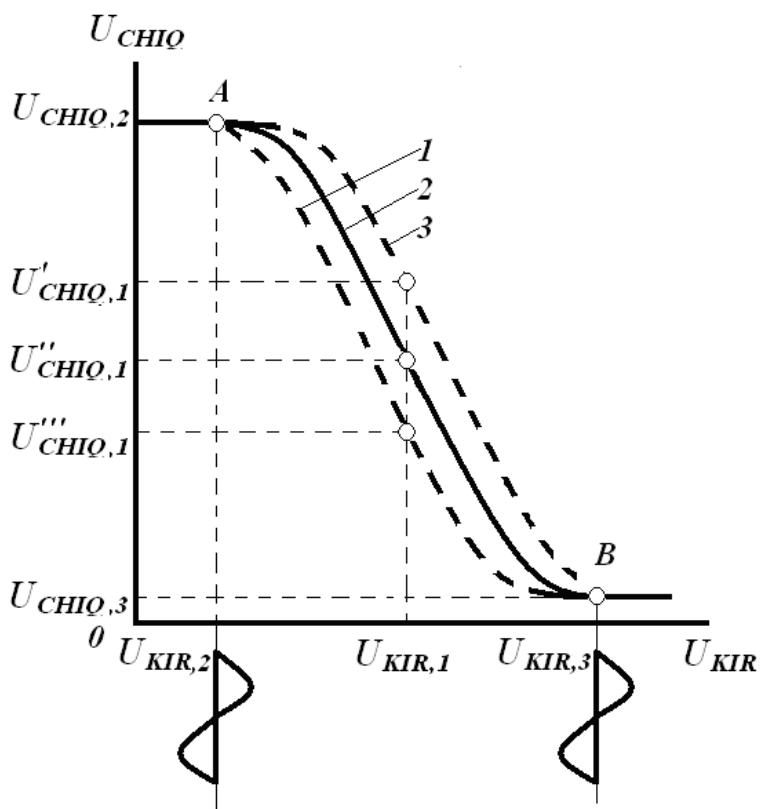
DEQlarning afzalliklari: qurilmada sochiluvchi quvvat kichikligi, elementlar parametrlari nobarqarorlikka nisbatan sust bog‘langanligi, xalaqitbardoshligining yuqoriligi, axborot saqlash, uzatish va qayta ishlash kanallarida bir turdag'i elementlar qo‘llanishi, o‘z navbatida, yuqori ishonchlilik, kichik o‘lchamlilik va arzonlilikni ta’minlaydi.

Raqamli qurilmalar asosini ikkita turg‘un (ochiq va berk) holatda ishlashi mumkin bo‘lgan tranzistorli elektron kalitlar tashkil etadi. Sodda kalitlar asosida murakkabroq sxemalar: mantiqiy, bistabil, triggerli va boshqalar yaratiladi.

Raqamli va analog qurilmalar xususiyatlarini, chiqish kattaligining kirish kattaligiga bog‘liqligini ifodalovchi, ***uzatish xarakteristikalardan o‘rganish qulay***. Aniqlik uchun bunday kattalik kuchlanishdan iborat deb qabul qilingan.

Analog va raqamli sxemalar inverslaydigan yoki inverslamaydigan bo‘lishi mumkin. ***Inverslaydigan*** sxemalarda kirish kuchlanishining kichik qiymatlariga katta chiqish kuchlanishlari to‘g‘ri keladi, ***inverslamaydiganlarda*** esa – kichik kirish kuchlanishlariga kichik chiqish kuchlanishlar to‘g‘ri keladi.

Inverslaydigan sxemalarning an’anaviy uzatish xarakteristikasi 8.1-rasmda ko‘rsatilgan. Elektron sxema elementlari parametrlarining tarqoqligi, temperaturaga bog‘liqligi yoki eskirishi hisobiga uzatish xarakteristika deformatsiyalanadi va u uch xil ko‘rinishdan biriga ega bo‘ladi (8.1-rasmdagi 1,2,3-egri chiziqlar).



8.1-rasm. Inverslaydigan sxemaning uzatish xarakteristikasi.

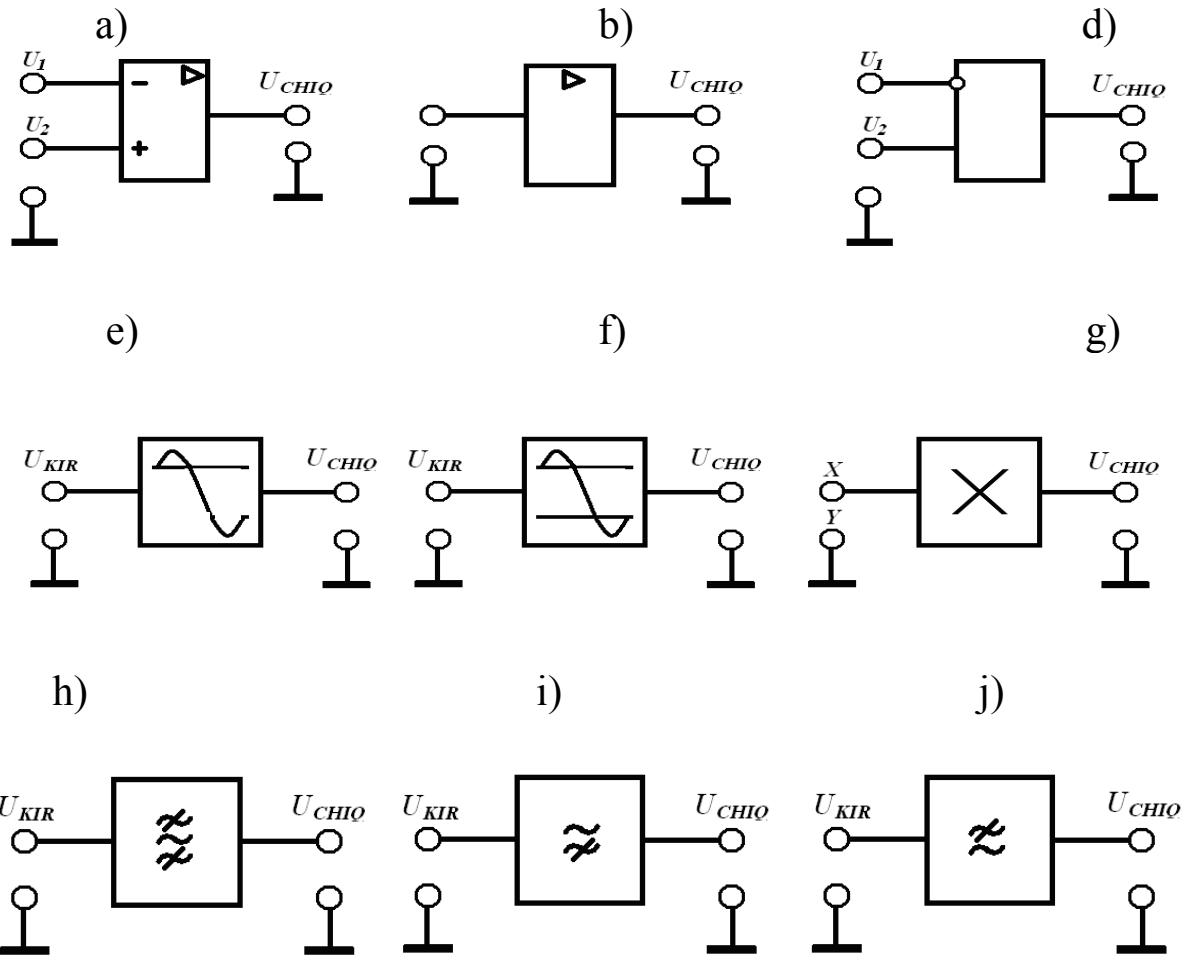
**Kuchaytirgich kaskadlarda** uzatish xarakteristikasining A va B nuqtalari orasidagi uzlusiz kvazichiziqli ishchi sohasi ishlataladi. Kirish va chiqish signallari ko'rsatilgan soha chegarasida ixtiyoriy qiymatlarni qabul qilishi mumkin. Kirish signalining ma'lum bir qiymatida, masalan,  $U_{KIR1}$  deformatsiya hisobiga chiqish signali uch xil qiymatga ega bo'lishi mumkin:  $U_{CHIQ1}$ ,  $U''_{CHIQ1}$  yoki  $U'''_{CHIQ1}$ . Demak, kuchaytirgich kaskadi, ya'ni analog sxemalar ham, parametrlar tarqoqligiga, ularning temperatura ta'sirida o'zgarishiga va vaqt hisobiga eskirishi natijasida shovqinlarga va xalaqitlarga sezgir. **Shovqinlar** deb elektron asboblarda tok va kuchlanishning tasodifyi o'zgarishlari tushuniladi. Shovqinlar barcha REAlarga xos va ularni butunlay yo'qotib bo'lmaydi. Shovqinlar tebranishlarning amplituda va chastota fluktuatsiyalariga sabab bo'ladi (tasodifyi o'zgarishlar), axborot uzatishda xatoliklarga olib keladi va elektron asbobning sezgirligini belgilaydi. Tashqi **xalaqitlar** (kuchlanish manbai pulsatsiyalari va elektromagnit maydon) ham shunday natijaga olib keladi.

**Tranzistorli elektron kalitlarda** kirish va chiqish signallari (kuchlanish) faqat ikkita qiymatga ega bo'ladi: yoki  $U_{KIR2}$  va  $U_{CHIQ2}$ , yoki  $U_{KIR3}$  va  $U_{CHIQ3}$ . Uzatish xarakteristikasining A va B nuqtalar orasidagi turli ko'rinishlarida chiqish signallari amalda o'zgarmas qoladi. Demak, kalitlar va ular asosidagi raqamli sxemalar parametrlar tarqoqligiga, ularning temperatura ta'sirida o'zgarishiga va eskirishiga, shuningdek, shovqin va xalaqitlarga sezgir emas. Shovqin yoki xalaqitlar 8.1-rasmida  $U_{KIR2}$  va  $U_{KIR3}$  nuqtalar atrofida sinusoidal ortirmalar ko'rinishida ko'rsatilgan.

Shuning uchun zamonaviy elektronika – integral mikroelektronika bo'lib, unda raqamli integral elektron tizimlarga hal qiluvchi o'rin berilgan.

Shunday bo'lishiga qaramasdan raqamli elektron tizimlar analog tizimlar o'rnini butunlay egallay olmaydi, chunki tabiatda kechadigan jarayonlar (birlamchi axborot) uzlusiz qonuniyat bo'yicha sodir bo'ladi va insonning axborot qabul qiluvchi, reseptor apparati analog o'zgartgich kabi ishlaydi. Demak, signallarni o'zgartirishning boshlang'ich va oxirgi bosqichlari analog bo'lmasligining iloji yo'q. Ushbu axborotga ishlov berishni raqamli ko'rinishda olib borish ma'qulroq. Natijada, axborotga ishlov berishda raqamli usullardan foydalanuvchi har qanday tizim analog va raqamli signallarni o'zaro o'zgartuvchi tizimlarga ega bo'lishi shart. Ular **analog - raqamli (ARO')** va **raqamli - analog o'zgartgichlar (RAO')** deb ataladi. Nihoyat, shunday masalalar bor-ki,

ularda qurilmaning tezkorligi va uni amalga oshirishning soddaligi hal qiluvchi ahamiyat kasb etadi, signallarni o‘zgartirishda yuqori aniqlik ham talab etilmaydi. Bunday hollarda analog qurilmalarsiz masalani hal etib bo‘lmaydi.



8.2-rasm. Analog o‘zgartgichlarning belgilanishi:

- operatsion kuchaytirgich;
- bir kirishli kuchaytirgich; d) komparator; e) chektagich;
- ikki tomonlama chektagich; g) ko‘paytirgich; h) polosali filtr;
- yuqori chastotalar filtr; j) past chastotalar filtr.

**Signalni o‘zgartirish turlari.** Analog signallarga ishlov berilganda ular kuchaytirilishi, ko‘paytirilishi, solishtirilishi, qiymati chegaralanishi, chastotasi filtrlanishi va boshqa o‘zgartishlarga uchrashi mumkin.

Kuchaytirish, solishtirish, ko‘paytirish kabi signal o‘zgartishlar keng ko‘lamda ishlatiladigan, sanoatda seriyali ishlab chiqarilayotgan analog integral mikrosxemalar (AIS) yordamida amalga oshiriladi.

**Kuchaytirish** deganda signal (kuchlanish yoki tok) amplitudasi, kuchlanish manbai energiyasini chiqish signali energiyasiga o‘zgartirilishi hisobiga chastotalarning chegaralanmagan oralig‘ida nochiziqli buzilishlarsiz  $K_U$  marta ko‘paytirish tushuniladi. Signallarni kuchaytirish operatsion kuchaytirgich (OK) lar, videochastotalarning keng polosali va YUCH kuchaytirgichlari yordamida amalga oshiriladi.

**Chiziqli analog o‘zgartirishlarni** amalga oshirishda OK negiz qurilma bo‘lib xizmat qiladi. **Nochiziqli** analog o‘zgartirishlarni amalga oshiruvchi asosiy qurilma sifatida signallarni analog **ko‘paytirgich** xizmat qiladi. U ikkita kirishga ega bo‘lgan o‘zgartgichdan iborat bo‘lib,  $X$  va  $Y$  analog kattaliklar ko‘paytmasi  $U_{CHIQ}$  ni aniqlaydi:

$$U_{CHIQ} = KXY,$$

bu yerda,  $K$ —masshtablovchi koeffitsiyent bo‘lib  $X$  va  $Y$  ga bog‘liq emas.

Signallarni analog ko‘paytirgich universal qurilma bo‘lib, u ko‘paytirish, bo‘lish, darajaga ko‘tarish, ildiz chiqarish kabi amallarni bajarish uchun ishlatiladi. Ko‘paytirgichlar asosida barcha turdag‘ detektorlar, modulator – demodulatorlar, aktiv filtrlar, boshqaruvchi generatorlar va boshqalar hosil qilinadi.

**Komparator** ikkita analog kattalik  $U_1$  va  $U_2$  ni ma’lum aniqlik  $\Delta$  bilan **solistirish** funksiyasini bajaradi. Komparator OK asosida yaratilgan nochiziqli TA bilan qamrab olingan maxsus qurilmadir. U istalgan shakl va davomiylikdagi signallarni hosil qilish, o‘lchash va analog axborotni raqamliga o‘zgartirish uchun ishlatiladi.

Ba’zi kuchaytirgichlarda kirish va chiqish kuchlanishlari bog‘liqligi chiziqli bo‘ladi. Qator holatlarda ortib boruvchi yoki kamayuvchi uzatish koeffitsiyentli kuchaytirish zarur bo‘ladi. Bunda OKlarning TA zanjirlari chiziqli (rezistor) va nochiziqli (diod, stabilitron) elementlardan tuzilgan murakkab bo‘lgichlar ko‘rinishida yaratiladi. Bunday qurilmalarda chiqish signali kirish signalining ma’lum qiymatidan boshlab o‘zgarmas bo‘lib qoladi.

**Aktiv filtrlar** o‘zgartirilayotgan to‘liq spektrdan zarur chastotalar diapazonini ajratib olish uchun ishlatiladi. Diskret elektronikada asosan  $LC$  – yoki  $RC$  – konturlar ko‘rinishidagi passiv elementlardan tashkil topgan an‘anaviy filtrlar ishlatiladi. Mikroelektronikada filtrlarning asosiy elementi bo‘lib, chiziqli TAg-a ega bo‘lgan, operatsion kuchaytirgich xizmat qiladi.

## 8.2. Analog qurilmalar sxemotexnikasi

Elektronikaning elektron asboblar VAXlari xususiyatlarini e'tiborga olgan holda axborotga ishlov berish usullarini ishlab chiquvchi bo'limi **sxemotexnika** deb ataladi.

**Mikrosxemotexnika** deb elektronikaning IMSlarda va ular asosidagi REALarda ishlatiladigan elektr va tuzilma sxemalarini ishlab chiqish, tadqiq etishlar bilan shug'ullanadigan bo'limiga aytildi.

Zamonaviy IMSlar murakkab elektron qurilmadir, shunng uchun ularni sxemotexnik ifodalashning ikki usuli mavjud:

- **elektr sxema** ko'rinishida ifodalanish bo'lib, u o'zaro ulangan alohida komponentalar (tranzistorlar, diodlar, rezistorlar va boshqalar) dan tashkil topadi;

- **tizim sxema** ko'rinishida ifodalanish bo'lib, u AISlarda analog kaskadlarni ulanishidan yoki RISlarda alohida mantiq elementlar va triggerlarning ulanishidan iborat. Ushbu kaskadlar va elementlar analog (kuchaytirish, filtrlash va boshqa) yoki elementar mantiqiy (HAM-EMAS, YOKI-EMAS va boshqa) operatsiyalarni bajaradi. Bu operatsiyalar yordamida har qanday analog, analog - raqamli va raqamli funksiyalarni amalga oshirish mumkin.

**Diskret sxemotexnikaga** elektr sxemalar uchun sxemotexnik yechimlar soddaligi va qimmat aktiv elementlarni minimal ishlatish, ajratuvchi kondensator, transformator va boshqalardan keng foydalanish xosdir.

**Integral sxemotexnikada** barcha elementlar yagona kristallda shakllantirilgani sababli, ularning qiymati elementlar narxi bilan emas, balki kristall narxi bilan belgilanadi. Shuning uchun kristallda iloji boricha ko'proq elementlarni joylashtirish maqsadga muvofiq. Kristalldagi aktiv elementlar – tranzistorlar, diodlar minimal yuzaga, passiv elementlar esa – maksimal yuzaga ega. Shuning uchun ISlarda rezistorlar soni minimal bo'lishiga intilinadi, katta yuzani egallovchi kondensatorlar qo'llanilmay, ularni o'rniga kaskadlarni muvofiqlash-tiriruvchi kaskadlardan foydalaniladi.

ISlarning boshqa xususiyati murakkab elementlarning bir-biriga juda yaqin ( $< 10 \text{ mkm}$ ) joylashganligi sababli, ularning parametrlari ham bir-biridan deyarli farq qilmaydi (egizaklik prinsipi). Elementlar eskirganda, kuchlanish manbai va temperatura o'zgarganda ularning parametrlari ham bir xilda o'zgarib, parametrlar korrelatsiyasi saqlanadi. ISlarning ushbu xususiyati, diskret tranzistorli tuzilmalarda amalga

oshirib bo‘lmaydigan, yuqori aniqlikdagi differensial kaskadlar, barqaror tok va kuchlanish generatorlarini yaratish imkonini berdi.

AIS mahsulotlari turlari ko‘p bo‘lishiga qaramasdan, ularning hammasida, sxemotexnik umumlashtirish va loyihalashni yengillash-tirish maqsadida, chegaralangan sonli negiz elementlar: sodda kuchay-tirgich kaskadi, differensial kuchaytirgich, barqaror tok generatori, o‘z-garmas kuchlanish sathini siljituvchi qurilma, chiqish kaskadi va bosh-qalardan foydalaniladi. Ular asosida integral mikrosxemo-texnikaning OKlari va analog ko‘paytirgichlari yaratilgan bo‘lib, istalgan analog funksional masala amalda hal qilinishi mumkin.

### 8.3. Analog kuchaytirgich qurilmalarning asosiy xususiyatlari

**Umumiylar.** Signal manbai quvvati yetarli bo‘lma-ganda **yuklama**  $R_{Yu}$  deb ataluvchi bajaruvchi qurilma normal ishlashi uchun kuchaytirgich qurilmalardan foydalanish zarurati tug‘iladi. Akustik tizimlar, elektron – nur trubkalar, keyingi kuchaytirgich kaskadning kirishi va boshqalar yuklama bo‘lib xizmat qilishi mumkin.

Kirish signali manbai yoki datchik turli noelektr kattaliklarni elektr signalga birlamchi o‘zgartiradi. Mikrofon, detektor, fotoqabulqilgich, avvalgi kuchaytirgich qurilma chiqishi va boshqalar kirish signallari manbai bo‘lib xizmat qiladi. Yuklamada hosil qilinishi zarur quvvat yordamchi kuchlanish manbaidan (to‘g‘rilagich, akkumulator, batareya) olinadi. Energiyani kuchlanish manbaidan yuklamaga uzatishda kuchaytirgich qurilma yoki kuchaytirgich vositachilik qiladi.

Ideal kuchaytirgichning eng umumiylarini kirish quvvati  $R_{KIR}$  ni  $R_{CHIQ}$  ga quyidagicha ko‘rinishda o‘zgartirishdan iborat:

$$P_{CHIQ} = K \cdot P_{KIR} .$$

Ya’ni chiqish kuchlanishi qiymati kuchaytirgich ishlayotgan sharo-itga, xususan, yuklama qarshiligi va kirish signali manbaining ichki qarshiligiga bog‘liq bo‘lmasligi kerak.

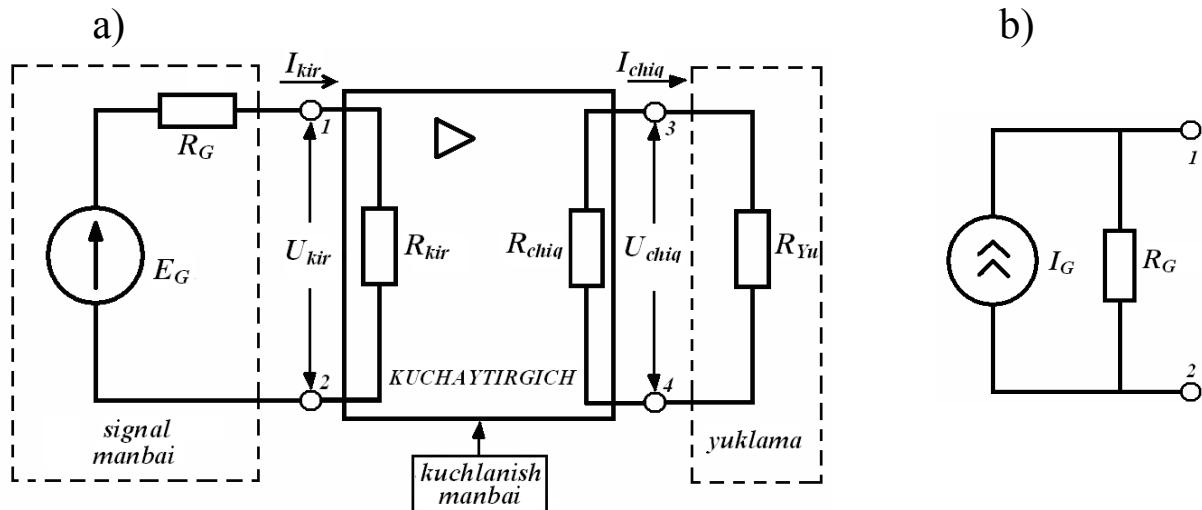
Bu shart ideal kuchaytiirgichlarda bajariladi. Ularning chiqishida cheksiz quvvat ajraladi va kirishda mutlaqo energiya sarflanmaydi. Real kuchaytirgich xususiyatlari esa ideal kuchaytirgich xususiyatlariga biroz yaqinlashadi.

**Kuchaytirgich** deb manba energiyasini kirish signali qonuniyatiga mos ravishda chiqish signali energiyasiga o‘zgartiruvchi qurilmaga aytiladi.

Kuchaytirishni ta'minlash uchun ideal kuchaytirgich o'z tarkibida kirish signali ta'sirida qarshiligin chiziqli o'zgartuvchi elementga ega bo'lishi zarur. Lekin hozirgi kungacha qarshiligin chiziqli o'zgartuvchi kuchaytirgich elementlar mavjud emas. Shuning uchun kuchaytirishni amalga oshirishi mumkin bo'lgan boshqariluvchi element sifatida BT va MTlar ishlataladi. Nochiziqli VAXga ega bo'lgan holda, tranzistor amalda boshqariladigan qarshilikni ifodalaydi. Qarshilik qiymati tranzistorning ulanish usuli, boshqaruvchi signal qiymati va ishorasiga bog'liq bo'ladi. Tranzistorlarning asosiy kamchiliklari bo'lib VAXining nochiziqligi va temperaturaga bog'liqligi hisoblanadi.

Kuchaytirgichning tuzilish sxemasi 8.3-rasmda ko'rsatilgan bo'lib, u kirish  $R_{KIR}$  va chiqish  $R_{CHIQ}$  qarshiliklari hamda kuchlanish manbaidan tashkil topgan. Kuchaytirish kaskadi, ko'p kaskadli kuchaytirgich yoki OK kuchaytirgich bo'lib xizmat qilishi mumkin. Kuchaytirgichning 1 va 2 kirish elektrodlariga kuchaytirishi zarur bo'lgan signal manbai (datchik) ulanadi. Datchik EYUK generatorili  $E_G$  ekvivalent ikki qutblilik (8.3a-rasm) yoki ichki qarshiligi  $R_G$  bo'lgan tok generatori  $I_G$  (8.3b-rasm) sifatida ko'rsatiladi.

Agar  $R_{KIR} \gg R_G$  bo'lsa, kuchaytirgichni **boshqarish kuchlanish bilan** amalga oshiriladi. Bu holda kirish toki e'tiborga olmasa bo'ladigan darajada kam va kuchaytirgich kirishida  $U_{KIR}$  signal  $E_G$  ga yaqin bo'ladi.  $R_{KIR} \ll R_G$  bo'lganda esa,  $E_G/R_G$  ga yaqin kirish toki  $I_{KIR}$  bilan ifodalanadi, bu vaqtida kirish kuchlanishini e'tiborga olmasa ham bo'ladi. Bu holda kuchaytirgichni **boshqarish tok bilan**,  $R_{KIR} \approx R_G$  bo'lganda esa **boshqarish quvvat bilan** amalga oshiriladi.



8.3-rasm. Kuchaytirgichning tuzilishi sxemasi.

Yuklama 3 va 4 elektrodlarga ulanadi. Agar  $R_{Yu} > R_{CHIQ}$  bo‘lsa, kuchaytirgich yuklamada kuchlanish manbai EYUK  $E_G$  ga qadar  $U_{CHIQ}$  kuchlanish hosil qiladi, bunda chiqish toki e’tiborga olmaydigan darajada kam bo‘ladi. Bunday rejim ***potensial chiqish*** deb ataladi.  $R_{Yu} < R_{CHIQ}$  bajarilganda esa chiqishda kuchaytirgich qisqa tutashuvga yaqin rejimda ishlaydi va chiqish toki  $E_G/R_{CHIQ}$  ga qadar, chiqish kuchlanishi esa e’tiborga olmasa bo‘ladigan darajada kichik bo‘ladi. Bu rejim ***tokli chiqish*** deb ataladi.

***Kuchaytirgichlarning tasniflanishi.*** Kuchaytirgichlar turli belgilari ko‘ra tasniflanadi: kuchaytirish koeffitsiyentlari, kirish va chiqish qarshiliklari, o‘tkazish polosasi (ishchi chastotalar diapazoni), kuchaytirilgan signal buzilish darajasi va boshqalar.

Har qanday kuchaytirgich piravordida quvvat kuchaytirgich bo‘lishiga qaramasdan, kuchaytiriladigan kattaliklari turiga qarab, ularni kuchlanish, tok va quvvat kuchaytirgichlarga ajratiladi.

Kuchaytiriladigan kattaliklari turiga muvofiq kuchaytirish koeffitsiyentlari:

$$\text{kuchlanish bo‘yicha} \quad K_U = \frac{U_{CHIQ}}{U_{KIR}} ;$$

$$\text{tok bo‘yicha} \quad K_I = \frac{I_{CHIQ}}{I_{KIR}} ;$$

$$\text{quvvat bo‘yicha} \quad K_P = \frac{P_{CHIQ}}{P_{KIR}} = K_U K_I .$$

Har bir kuchaytirgich o‘zining ***kirish*** va ***chiqish differensial qarshiligi***

$$R_{KIR} = \frac{U_{KIR}}{I_{KIR}}, \quad R_{CHIQ} = \frac{U_{CHIQ}}{I_{CHIQ}}$$

bilan ifodalanadi.

Kirish qarshiligi signal manbaiga nisbatan yuklama vazifasini bajaradi. Shuning uchun  $R_{KIR}$  qanchalik katta bo‘lsa, signal manbai shunchalik kam yuklatilgan bo‘ladi va uning kuchlanishi kuchaytirgich kirishiga yaxshiroq uzatiladi.

Chiqish qarshiligi kuchaytirgichning yuklatilishga qodirligini ifodalaydi: u qanchalik kichik bo'lsa, tashqi yuklama shunchalik katta tok olishi va uning qarshiligi shunchalik kichik bo'lishi mumkin.

Yuqoridagi ifodalarda kirish va chiqish toklar, kuchlanishlar o'zlarining o'zgaruvchan tashkil etuvchilari bilan ko'rsatilgan, signallar sinusoidal ko'rinishida bo'lgan holda ularning ta'sir etuvchi qiymatlari  $U = \frac{U_m}{\sqrt{2}}$ ,  $I = \frac{I_m}{\sqrt{2}}$  ga teng bo'ladi, bu yerda,  $U_m$  va  $I_m$  – ularning amplitudalari.

Agar kaskad kuchlanish bilan boshqarilsa va potensial chiqishga ega bo'lsa, kuchaytirgich **kuchlanish kuchaytirgich** deb ataladi va u kuchlanish bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U$  bilan ifodalanadi.

Agar kaskad tok bilan boshqarilsa va tokli chiqishga ega bo'lsa, kuchaytirgich **tok kuchaytirgich** deb ataladi va u tok kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_I$  bilan ifodalanadi.

Agar  $R_{KIR} = R_G$ ,  $R_{CHIQ} = R_{Yu}$  bo'lsa, kuchaytirgich **quvvat kuchaytirgich** deb ataladi va u quvvat bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_R$  bilan ifodalanadi. Bu holda kirish signali manbai

$$P_{KIR} = \frac{E_G^2}{2(R_G + R_{KIR})} = \frac{E_G^2}{4R_G} \quad \text{ga}$$

teng maksimal quvvat uzatadi, kuchaytirgich esa yuklamada bo'lishi mumkin maksimal quvvatni hosil qiladi:

$$P_{CHIQ} = \frac{E_M^2}{4R_{CHIQ}}.$$

Bundan maksimal quvvat kuchaytirish koeffitsiyenti:

$$K_{P_{m.\max}} = \frac{E_M^2}{E_G^2} \cdot \frac{R_G}{R_{CHIQ}}.$$

Amalda ushbu kattaliklarning logarifmlari bilan ishlash qulay.

Detsibellarda ifodalangan kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_P$  uchun quyidagi yozuv o'rinli:

$$K_P(\text{dB}) = 10 \lg K_P.$$

Elektr quvvat tok yoki kuchlanish kvadratiga proporsional bo‘lgani sababli kuchlanish va tok kuchaytirish koeffitsiyentlari uchun mos ravishda quyidagilarni yozish mumkin:

$$K_U(\text{dB}) = 20 \lg K_U \quad \text{va} \quad K_I(\text{dB}) = 20 \lg K_I.$$

Agar alohida kaskadning kuchaytirish koeffitsiyenti dBlarda ifodalangan bo‘lsa, ko‘p kaskadli kuchaytirgichning umumiyligi kuchaytirish koeffitsiyenti alohida kaskadlar kuchaytirish koeffitsiyentlari yig‘indisiga teng bo‘ladi.  $K_U$  ning detsibellarda va nisbiy birliklardagi qiyosiy qiymatlari 8.1-jadvalda keltirilgan.

8.1-jadval

$K_U$ , dB	0	1	2	3	10	20	40	60	80
$K_U$	1	1,12	1,26	1,41	3,16	10	100	$10^3$	$10^4$

Kuchaytirilayotgan chastotalar diapazoniga ko‘ra kuchaytirgichlar o‘zgarmas va o‘zgaruvchan tok kuchaytirgichlariga bo‘linadi. Ular kuchaytirgichning o‘tkazish polosasiga ko‘ra  $\Delta f = f_{yu} - f_p$  farqlanadi. Har bir kuchaytirgich uchun past  $f_p$  va yuqori  $f_{yu}$  chegaraviy chastotalar kiritiladi. Bu chastotalarda kuchaytirish koeffitsiyenti – 3 dBga pasayadi.

O‘zgarmas tok kuchaytirgich kirish signalini nolinchi chastotadan yuqori chegaraviy chastotagacha bo‘lgan diapazonda kuchaytiradi ( $0 \leq f \leq f_{yu}$ ).

O‘zgaruvchan tok kuchaytirgichlar quyidagi guruhlarga ajratiladi:

- ***past chastota kuchaytirgichlar (PCHK)*** – kuchaytiriladigan chastotalar diapazoni birlarcha gersdan yuzlarcha kilogersgacha;

- ***yuqori chastota kuchaytirgichlar (YuCHK)*** – kuchaytiriladigan chastotalar diapazoni yuzlarcha kilogersdan megagersgacha;

- ***keng polosali kuchaytirgichlar*** – kuchaytirish diapazoni o‘nlarcha gersdan yuzlarcha megagersgacha;

- ***tanlovchi (rezonans) kuchaytirgichlar*** juda tor chastotalar diapazonida kuchaytiradi.

Bitta kaskadning kuchaytirish koeffitsiyenti odatda 30 dBdan oshmaydi. Kuchaytirishni kattalashtirish uchun ko‘p kaskadli kuchaytir-

gichdan foydalaniladi. U ketma-ket ulangan bir necha kaskaddan tashkil topgan bo‘ladi.

Kaskadlarni raqamlash kirishdan boshlanadi. Birinchi kaskad ***kirish kaskadi*** bo‘lib, u kuchaytirgichni kirish signali manbai bilan muvofiqlashtiradi. Kirish signalini minimal so‘ndirish uchun u katta kirish qarshilikka ega bo‘lmog‘i lozim. ***Oraliq kaskad*** kirish kaskadiga yuklama bo‘lib, kirish kaskadini chiqish kaskadi bilan muvofiqlashtirish uchun xizmat qiladi. ***Chiqish kaskadi*** aksariyat hollarda quvvat kuchaytirgichni tashkil etadi.

***Ulanish zanjirlariga*** muvofiq ko‘p kaskadli kuchaytirgichlar quyidagi turlarga ajratiladi:

– ***galvanik (bevosita) ulanishli kuchaytirgichlar*** – ham o‘zgaruvchan, ham o‘zgarmas signallarni kaskadlararo uzatish imkonini beradi;

– ***RC – ulanishli kuchaytirgichlar*** – ilgarigi kaskad chiqishini keyingi kaskad kirishi bilan rezistor – sig‘imli zanjir orqali bog‘lash;

– ***induktiv (transformatorli) ulanishli kuchaytirgichlar*** – kaskadlar orasiga transformator ulash.

Integral ko‘rinishda yaratilgan kuchaytirgich qurilmalarda faqat galvanik ulanishdan foydalaniladi.

***Kuchaytirgichda signallar buzilishi.*** Kuchaytirgichda signal kuchaytirilishi bilan shakli o‘zgarmasligi kerak. Chiqish signali shaklining kirish signali shaklidan farqlanishi ***signal buzilishi*** deb ataladi. Buzilishlar ikki xil bo‘ladi: chiziqli va nochiziqli.

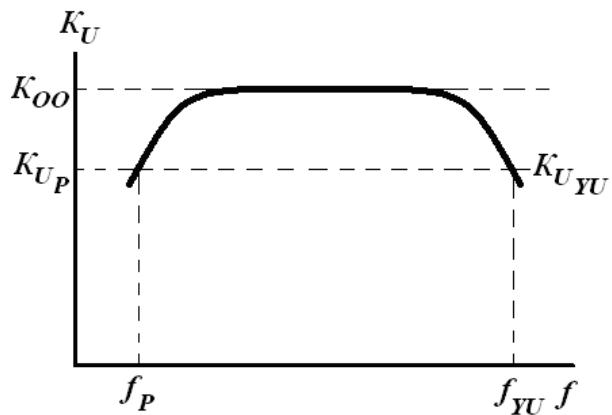
***Chiziqli buzilishlar*** tranzistor va kuchaytirgich qurilma boshqa elementlari parametrlarining chastotaga bog‘liqligi sababli yuzaga keladi. Elektr signallar turli chastotaga ega bo‘lishi mumkinligi sababli, kuchaytirish koeffitsiyentlari chastota o‘zgarishi bilan qanday o‘zgarishini bilish muhim. Kuchaytirgichning ***amplituda*** – ***chastota xarakteristikasi (ACHX)*** deb  $K_U$  ning kuchlanish bo‘yicha kuchaytirilayotgan signal chastotasiga bog‘liqligiga ataladi. ACHX yordamida (8.4-rasm), kuchaytirgich ishlaydigan chastotalar diapazonining past va yuqori chastotalarida chastota buzilish koeffitsiyentlari  $M_P$  va  $M_{Y_u}$  ni aniqlash mumkin:

$$K_U(f_P) = K_{U0} / M_P \quad ; \quad K_U(f_{Yu}) = K_{U0} / M_{Yu} ,$$

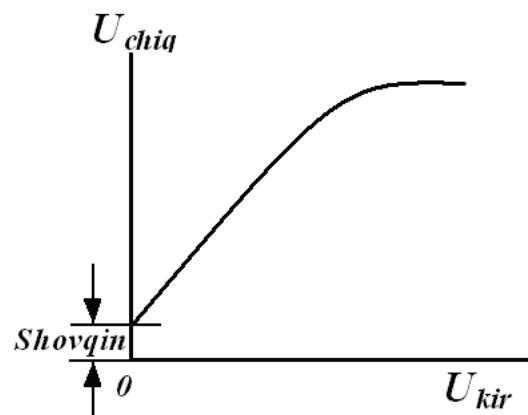
bu yerda,  $K_{U0}$  – nominal kuchaytirish koeffitsiyenti, ya’ni  $K_U$  o‘zgarmas bo‘lgan chastotalar oralig‘idagi kuchaytirish koeffitsiyenti.

Kuchaytirgichga qo‘yiladigan talablarga mos ravishda  $M_P$  va  $M_{Yu}$  qiymatlari 1,4 dan  $3 \div 5$  gacha olinadi. Agar  $M_P$  va  $M_{Yu}$  qiymatlari berilmagan bo‘lsa,  $M_P=M_{Yu}=\sqrt{2}=1,4$  (agar kuchaytirish koeffitsiyenti detsibellarda ifodalansa, kuchaytirish 3 dBga pasayishini anglatadi) bo‘ladi.

**Nochiziqli buzilishlar** kuchaytirgichlarda ishlatilgan tranzistorlar VAXlarining nochiziqliligi hisobiga yuzaga keladi. Shuning uchun kuchaytirgich kirishiga sinusoidal signal berilganda, chiqish signali yangi garmonikalarga ega bo‘lib, toza sinusoidalni takrorlamaydi.



8.4-rasm. Kuchaytirgich ACHXsi.



8.5-rasm. Kuchaytirgich amplituda xarakteristikasi.

Nochiziqli buzilishlar garmonik buzilishlar koeffitsiyenti bilan baholanadi. Kuchaytirgich chiqishidagi yuqori garmonikalar ( $U_2, U_3 \dots$ ) amplitudalarining o‘rta kvadrat qiymatlarini asosiy tebranishlar amplitudasiga ( $U_1$ ) nisbatining foizlarda ifodalangan qiymati garmonik buzilishlar koeffitsiyenti deb ataladi va quyidagicha topiladi:

$$K_G = 100 \frac{\sqrt{\sum_{i=1}^{\infty} U_i^2}}{U_1} . \quad (8.1)$$

Nochiziqli buzilislarni baholash uchun kuchaytirgichning amplituda xarakteristikasidan – chiqishdagi kuchlanish (tok) birinchi garmonikasi amplitudasining kirish kuchlanishi (tok) amplitudasiga bog‘liq ligidan foydalanish mumkin (8.5-rasm).  $U_{KIR}$ ning katta bo‘lmagan qiymatlarida amplituda xarakteristika amalda chiziqli bo‘ladi. Uning og‘ish burchagi kuchaytirish koeffitsiyenti bilan aniqlanadi.  $U_{KIR}$  qiymati ortib

borgan sari to‘g‘ri proporsionallik buziladi, ya’ni kuchaytirish koeffitsiyenti kuchaytiriladigan signal qiymatiga bog‘liq bo‘la boshlaydi.

Kuchaytirgich ***nolning dreyfi*** deb ataluvchi parametr bilan ham ifodalanadi. Nolning dreyfi yuz berganda kuchaytirgich chiqishidagi kuchlanish yoki tok o‘z-o‘zidan siljiydi. Nolning siljishi chiqish signalining o‘zgarishi kabi bo‘lganidan, uni signaldan ajratib bo‘lmaydi. Natijada dreyf qiymati, o‘zgarmas tok kuchaytirgichlar sezgirligini cheklaydi.

#### 8.4. Kuchaytirgich kaskadlarning kuchaytirish sinflari

Kuchaytiriladigan signal sinusoidal yoki impuls ko‘rinishida bo‘lishi mumkin. Impuls deb kuchlanish yoki tokning biror o‘rnatilgan  $U_0$  yoki  $I_0$  qiymatidan qisqa vaqtli chetlashishlariga aytildi. Chiqish signali shakli kirish signali shakli bilan bir xil (signal buzilmagan) yoki farqlanuvchi (signal buzilgan) bo‘lishi mumkin. Signal buzilishlari uning amplitudasiga hamda kuchaytirgich sokinlik nuqtasi (rejimi)ning tanlanishiga bog‘liq.

Kuchaytirgichning sokinlik rejimi deb kirish kuchlanishi  $U_{KIR}$  va kuchlanish manbai qiymati  $E_G$  o‘garmas bo‘lgan holatga aytildi. Ko‘rinib turibdiki, sokinlik rejimida tranzistor toklari qiymatlari ham o‘zgarmas bo‘ladi.

Kirish signalining berilgan shaklida sokinlik rejimi qanday tanlanishiga bog‘liq holda signal buzilishlari qiymatidan tashqari kuchaytirgichning foydali ish koeffitsiyenti (FIK) ham o‘zgaradi. Gap shundaki, kirish signali bor yoki yo‘qligidan qat’i nazar tranzistorlarda kuchlanish manbai energiyasi sarf bo‘ladi va shunga mos quvvat sochiladi. Chiqish signali quvvatini kuchlanish manbaidan olinayotgan quvvatga nisbati FIK ni aniqlaydi:

$$\eta = \frac{\frac{1}{2} U_{CHIQ.m} I_{CHIQ.m}}{E_M I_{O'RT}}, \quad (8.2)$$

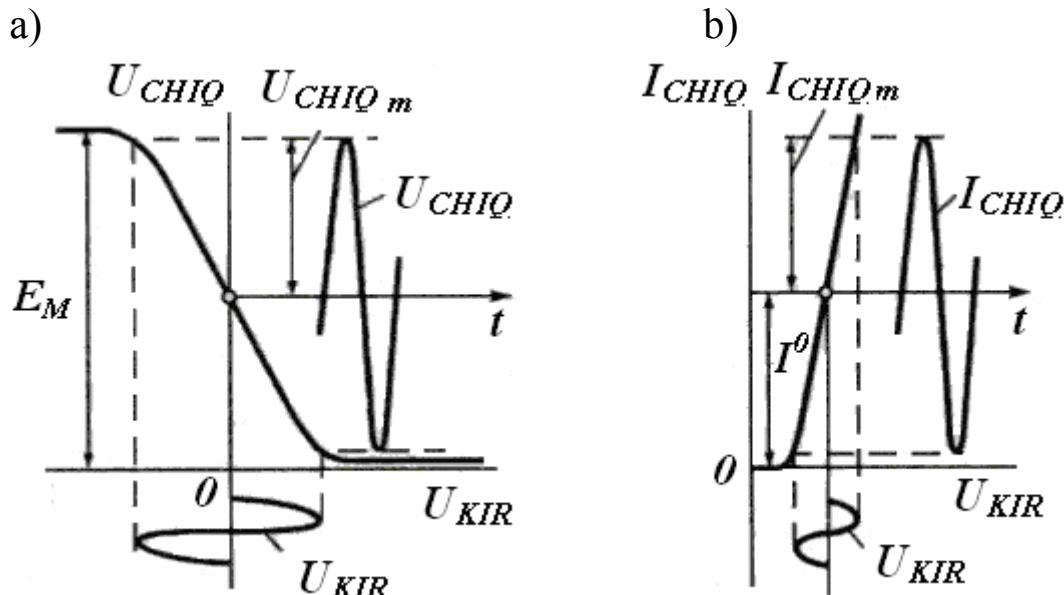
bu yerda,  $I_{CHIQ.m}$ ,  $U_{CHIQ.m}$  – chiqish kattaliklar amplitudasi;  $E_M$  – kuchlanish manbai kuchlanishi,  $I_{O'RT}$  – o‘rtacha tok.

Kuchaytirgich kaskadlar nochiziqli buzilishlari FIK ularning statik uzatish xarakteristikalari asosida baholanishi mumkin. Ishchi nuqtaning joylashgan o‘miga bog‘liq holda ***kuchaytirish sinflari A, B, AB va boshqa***

sinflarga ajratiladi. Ushbu sinflar FIKlarining maksimal qiymatlari va nochiziqli buzilishlar qiymatlari bilan bir-biridan farq qiladi.

**A sinf kuchaytirgichlar.** A sinf kuchaytirgichlarda sokinlik rejimida ishchi nuqta uzatish xarakteristikasining kvazichiziqli sohasi o‘rtasida joylashadi (8.6a va b-rasmlar). Ushbu rejimda kirish signallining to‘liq davri davomida tranzistor chizish zanjiridan tok oqadi. Nochiziq buzilishlar minimal ( $K_G \leq 1\%$ ), chunki kirish signalining ikkala yarim davri uzatish xarakteristikasining kvazichiziqli sohasida yotadi. Agar (8.2) formulaga  $U_{CHIQ.m} = 1/2E_M$ ;  $I_{CHIQ.m} = I_{O'RT}$  qo‘yilsa, FIK qiymati  $\eta = 1/4$ , ya’ni 25 % ni tashkil etadi.

A rejim kuchaytirgichlarda  $\eta$  qiymati kichik bo‘lgani sababli, u kichik quvvatli kirish kaskadlarda ishlatiladi. Bunday kuchaytirgichlar uchun  $\eta$  hal qiluvchi ahamiyatga ega emas, ularda  $K_G$  muhim hisoblanadi.



8.6-rasm. A sinf kuchaytirgichlarning uzatish (a) va o‘tish (b) xarakteristikalari.

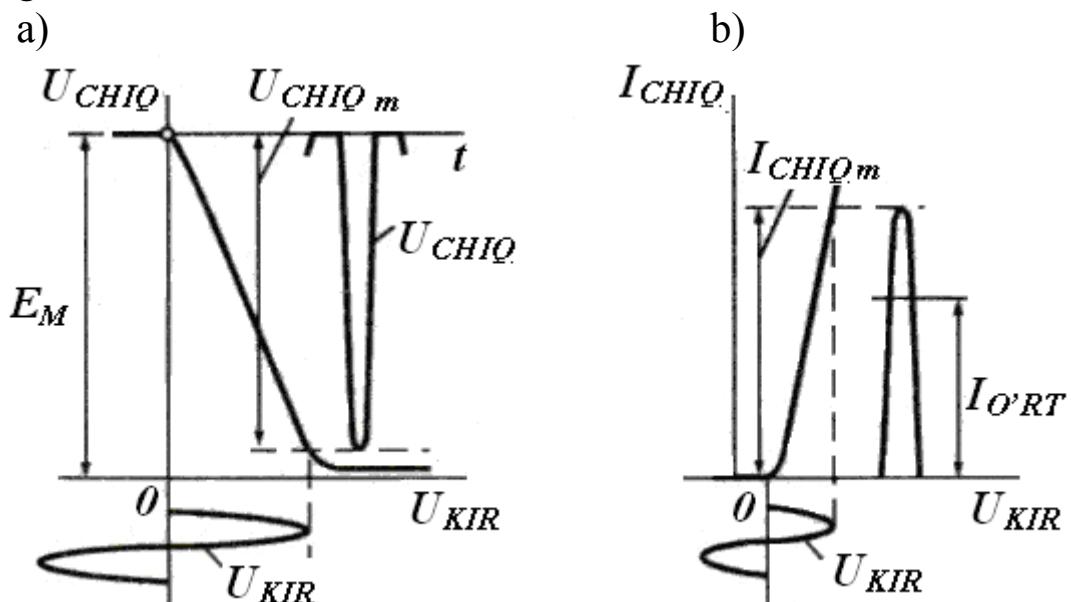
**B sinf kuchaytirgichlar.** Ushbu rejimda ishchi nuqta tranzistorning berk holatiga mos keluvchi kvazichiziqli soha chegarasida joylashadi. Bunda tranzistor berk rejimda bo‘ladi (8.7a va b-rasmlar). Tranzistor chiqish zanjiridan tok faqat kirish signali o‘zgarishining yarim davrida oqadi. Shuning uchun chiqish kuchlanishi sinusoidadan keskin farq qiladi, ya’ni ko‘p sonli garmonik tashkil etuvchilarga ega bo‘ladi.

Hisoblashlar ko'rsatishicha, B sinf kuchaytirgichlarda signal amplitudasiga bog'liq bo'lmanan holda  $K_G$  70 % ga yaqin bo'ladi, kaskadning FIK ni 0,7 gacha olib chiqish mumkin. Shuning uchun o'rta va katta quvvatli kuchaytirgichlarda ishlatish uchun B sinf afzalroq.

Kirish signalingining musbat va manfiy yarim davrlarini kuchaytirish uchun ikki taktli sxemalardan foydalaniladi. Ikki taktli sxema har biri B sinfda ishlovchi ikkita kuchaytirgichdan iborat bo'ladi. V sinf kuchaytirgichlarning kuchaytirilgan signallarida signal buzilishlari katta bo'lgani sababli kuchaytirgichlarda B sinf amalda ishlatilmaydi.

**AB sinf kuchaytirgichlar.** AB kuchaytirish rejimida ishchi nuqta berkitish chegarasida emas, balki EO' to'g'ri (zatvor-istok o'tish teskari) siljiltilgan sohada, A sinfidagiga qaraganda ancha kichik toklarda bo'ladi.

FIKi kichik bo'lgani sababli A sinf mikroelektronikada kam ishlatiladi. B va AB sinflarning ikki taktli kuchaytirgichlari keng tarqalgan.



8.7-rasm. B sinf kuchaytirgichlarning uzatish (a) va o'tish (b) xarakteristikalarini.

**D sinf kuchaytirgichlari.** Ular impulsli quvvat kuchaytirgichlarda ishlatiladi. D sinf, shuningdek, kalit rejim deb ham nomlanadi. Ushbu ishchi rejimda tranzistor faqat ochiq yoki berk holatda bo'lishi mumkin. Shuning uchun bunday kuchaytirgich kaskadning FIK birga yaqin bo'ladi.

D sinfda ishlayotgan kuchaytirgichning chiqish kuchlanishi hamma vaqt to‘g‘ri burchakli impuls ko‘rinishiga ega bo‘ladi va kirish signaling kuchaytirilishi, uning davomiyligi yoki fazasi o‘zgarishi hisobiga amalga oshadi.

## 8.5. Kuchaytirgichlarda teskari aloqa

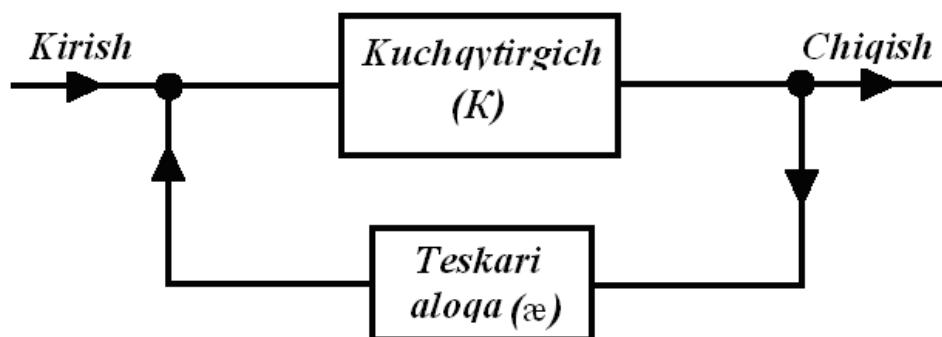
**Teskari aloqa (TA)** deb kuchaytirgich chiqish zanjiridan kirish zanjiriga energiya uzatishga aytiladi. Chiqish signali kuchaytirgichning kirish zanjiriga to‘liq yoki qisman uzatilishi mumkin. Bitta kaskadni egallagan TA **mahallyi**, ko‘p kaskadli kuchaytirgichni butunlay egallagan TA esa **umumi** deb ataladi.

Umumiy holda TA signali kirish signaliga qo‘shilishi yoki ayirilishi mumkin. Shunga qarab, mos ravishda, musbat va manfiy TAga ajratiladi. Agar kuchaytirgichning kirish signali va TA signali fazalari bir xil bo‘lsa, TA **musbat**, agar  $\pi$  burchakka farq qilsa, ya’ni fazalari teskari bo‘lsa, TA **manfiy** deb ataladi.

Manfiy TAning kiritilishi, tranzistor ishlash sharoiti o‘zgarganda, kuchaytirgichning kuchaytirish koeffitsiyenti va boshqa parametrlari barqarorligini oshiradi. Bundan tashqari, manfiy TA kuchaytirgichning o‘tkazish polosasini oshirish imkonini beradi, nochiziqli buzilishlar darajasini pasaytiradi.

Manfiy TA kuchaytirgichlarda, musbat TA esa elektr signallar generatorlarida va maxsus elektron qurilmalarda ishlatiladi.

TAli kuchaytirgichning tuzilish sxemasi 8.8-rasmda keltirilgan. Bu yerda,  $K$  – kuchaytirish koeffitsiyenti, TA zanjiri TA koeffitsiyenti  $\alpha$  bilan ifodalanadi. Chiqish signaling qanday qismi kuchaytirgich kirishiga uzatilayotganini  $\alpha$  ko‘rsatadi.



8.8-rasm. TA kuchaytirgichning tuzilish sxemasi.

Kuchaytirgichlarda manfiy TAning turli ko‘rinishlaridan foydalaniladi. TA zanjiri kuchaytirgich ***chiqishiga*** qanday ulanganiga mos ravishda kuchlanish bo‘yicha va tok bo‘yicha TA amalga oshiriladi:

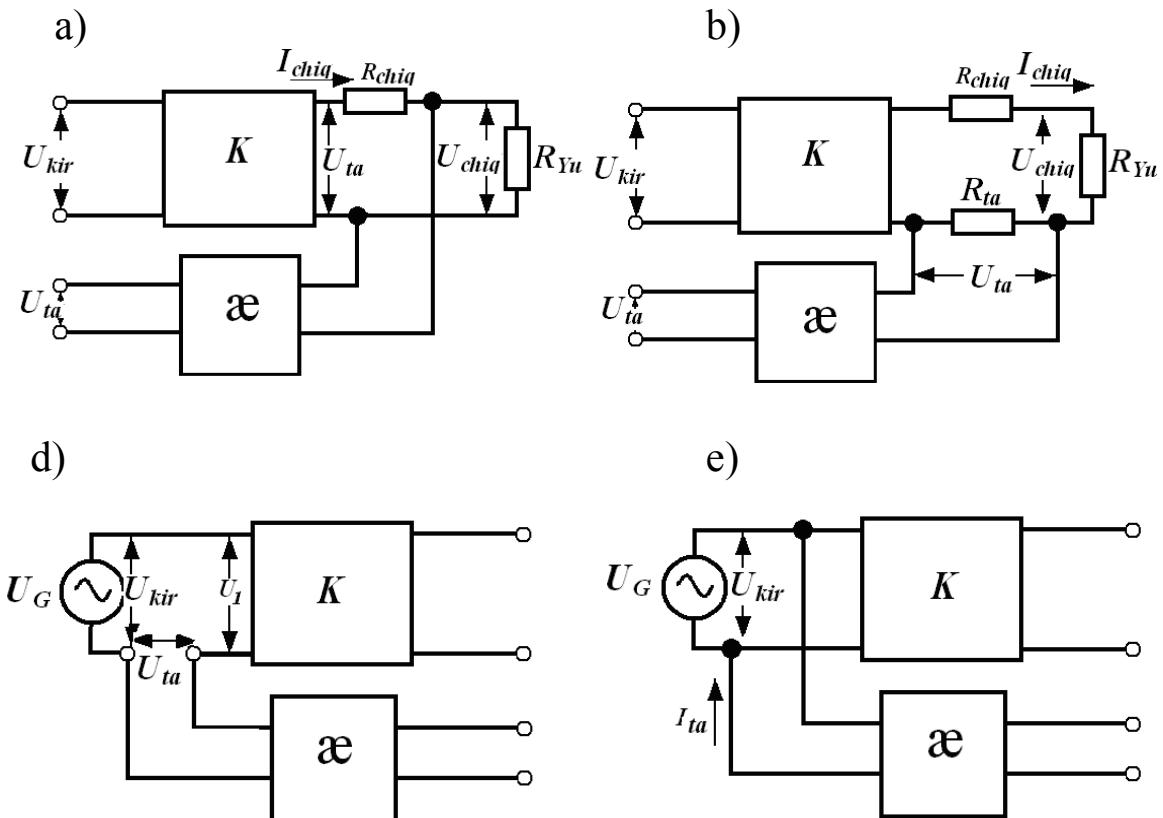
– ***kuchlanish bo‘yicha*** TA amalga oshirilganda TA zanjiri sxema chiqishiga yuklama bilan parallel ulanadi (8.9a-rasm). Bunda TA kuchla-nishi kuchaytirgich  $R_{Yu}$  yuklamasidagi kuchlanishga proporsional bo‘ladi;

– ***tok bo‘yicha*** TA amalga oshirilganda TA zanjiri sxema chiqishiga  $R_{Yu}$  bilan ketma-ket ulanadi (8.9b-rasm). Buning uchun chiqish zanjiriga maxsus  $R_{TA}$  rezistor ulanadi, bu rezistordagi kuchlanish pasayishi  $R_{Yu}$  yuklamadagi chiqish tokiga proporsional bo‘ladi.

TA zanjirining kuchaytirgich ***kirishiga*** ulanish usuliga mos ravishda ketma-ket va parallel TAlarga ajratiladi:

– ***ketma-ket ulangan*** TA amalga oshirilayotganda TA zanjiri kuchaytirgichning kirish tomonidan signal manbaiga ketma-ket ulanadi (8.9-d rasm);

– ***parallel ulangan*** TA amalga oshirilayotganda TA zanjiri kuchaytirgichning kirish tomonidan signal manbaiga parallel ulanadi (8.9-e rasm).



8.9-rasm. Chiqishda: kuchlanish bo‘yicha (a), tok bo‘yicha (b) va kirishda: ketma-ket (d) va parallel (e) manfiy TA turlari.

Manfiy TA signallarini kirish zanjiriga uzatish usuliga qarab uning turini quyidagi amaliy maslahatlar yordamida oson aniqlash mumkin. Agar TA signali tranzistor emitteriga (istokiga) uzatilsa, aloqa ketma-ket, agar bazaga (zatvorga) uzatilsa, aloqa parallel amalga oshirilgan bo‘ladi.

**Kombinatsiyalashgan (aralash)** TA: bir vaqtda ham tok, ham kuchlanish bo‘yicha TA hamda bir vaqtda ketma-ket va parallel TA bo‘lishi mumkin. Turli ko‘rinishdagi manfiy TAga ega kuchaytirgich-larning to‘liq tuzilish sxemasi keltirilgan to‘rtta rasmdan ikkitasini ishlatgan holda hosil qilinadi.

Manfiy TA kuchaytirgich parametrlariga qanday ta’sir ko‘rsatishini ko‘rib chiqamiz.

**Kuchaytirish koeffitsiyenti.** Kuchaytirgichda kuchlanish bo‘yicha manfiy TA mavjud bo‘lsin (8.9d-rasm). Keyingi ifodalarda, kirish va chiqish toklari hamda kuchlanishlar o‘zlarining o‘zgaruvchan tashkil etuvchilari bilan ko‘rsatilgan.

$$U_{TA} = \alpha U_{CHIQ}. \quad (8.3)$$

TA kuchlanishi kirish kuchlanishidan ayiriladi, shuning uchun

$$U_I = U_{KIR} - U_{TA} = U_{KIR} - \alpha U_{CHIQ} \quad (8.4)$$

$$\text{yoki} \quad U_{KIR} = U_I + \alpha U_{CHIQ}. \quad (8.5)$$

Agar TA mavjud bo‘lmasa,  $U_{KIR} = U_I$  va kuchaytirgichning kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti:

$$K_U = U_{CHIQ} / U_{KIR}. \quad (8.6)$$

Manfiy TA mavjud bo‘lganda (8.5)ni e’tiborga olgan holda quyidagiga teng bo‘ladi:

$$K_{UTA} = U_{CHIQ} / U_{KIR} = U_{CHIQ} / (U_I + \alpha U_{CHIQ}) .$$

(8.6)ni e’tiborga olgan holda manfiy TA mavjud bo‘lganda kuchaytirish koeffitsiyenti:

$$K_{UTA} = K_U / (1 + \alpha K_U). \quad (8.7)$$

(8.7)dan kuchlanish bo'yicha manfiy TAda kuchaytirish koeffitsiyenti kamayishi ko'rinib turibdi, lekin bir vaqtning o'zida uning qiymati barqarorlashadi.  $\alpha K_U = 100$  bo'lganda  $K_U$  ning qiymati qandaydir sabablarga ko'ra 50% ga oshsin, lekin bunda  $K_{UTA}$  bor-yo'g'i 0,2% ga oshadi.

$1 + \alpha K_U = F$  yig'indi **manfiy TAning chuqurligi** deb ataladi. Agar manfiy TAda  $\alpha >> 1$  bo'lsa, bunday TA **chuqur manfiy TA** deb ataladi. Chuqur MTAda kuchaytirish koeffitsiyenti quyidagicha bo'ladi:

$$K_{UTA} \approx 1 / \alpha . \quad (8.8)$$

(8.8)dan juda muhim xulosa chiqadi.  $F > 10$  bo'lganda ***K<sub>UTA faqat TA uzatish koeffitsiyenti æ bilan aniqlanadi</sub>*** va TASIZ holdagi kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U$ ga bog'liq bo'lmaydi. Bu,  $K_{UTA}$ ga temperatura, parametrlar tarqoqligi, radiatsion nurlanish, eskirish kabi omillar ta'sir etmasligini anglatadi. Shuning uchun manfiy TA kiritilganda kuchaytirish koeffitsiyenti kamaysa ham, turli kuchlanish kuchaytirgichlarda keng qo'llaniladi.

Tok kuchaytirgichlarda asosan tok bo'yicha parallel manfiy TA qo'llaniladi (8.9e-rasm). Bunda TA kuchlanishi  $U_{TA}$ , qo'shimcha rezistor  $R_{TA}$  orqali oquvchi, TA toki  $I_{TA}$ ni hosil qiladi. Kuchaytirgichning kirish zanjirida  $I_{TA}$  va kirish signali toki qo'shiladi.  $U_{TA} = I_{CHIQ} \cdot R_{TA}$ , tok bo'yicha teskari aloqa koeffitsiyenti esa  $\alpha_I = I_{TA} / I_{CHIQ} \approx R_{TA} / R_{yu}$ . Tok bo'yicha manfiy TA chuqurligi  $F_I = 1 + \alpha_I K_I$  ga teng.

Tok bo'yicha parallel manfiy TA asosan tok kuchaytirgichlarda qo'llanilgani sababli, tok bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_{ITA}$  ga uning ta'sirini ko'rib chiqamiz. (8.7) ga o'xshab

$$K_{ITA} = K_I / (1 + \alpha_I K_I) = K_I / F_I \quad (8.9)$$

topamiz, bu yerda,  $K_I$  – manfiy TAgaga ega bo'lgan kuchaytirgichning tok bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyenti.

Kuchlanish bo'yicha manfiy TAda  $K_{UTA}$  barqarorlashsa, parallel manfiy TA da  $K_{ITA}$  barqarorlashadi. Bundan tashqari, temperatura, parametrlar tarqoqligi va boshqa tashqi omillarning  $K_{ITA}$  ga ta'siri kamayadi. Chuqur parallel manfiy TAda (8.9) ifoda  $K_{ITA} = 1 / \alpha_I = R_{yu} / R_{TA}$  ko'rinishga keladi, ya'ni tok bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyenti faqat ikkita rezistor qiymatlari nisbati bilan aniqlanadi.

Manfiy TA kuchaytirgichning ***kirish qarshiligi***  $R_{KIR.TA}$  TA signalini kirish zanjiriga uzatish usuli bilan aniqlanadi va TA signaling olinish usuliga bog‘liq bo‘lmaydi.

Kuchaytirgichga kuchlanish bo‘yicha ketma-ket MTA kiritilganda uning kirishiga kirish signali bilan TA signali ayirmasiga teng ( $U_{KIR} - U_{TA}$ ) signal ta’sir etadi. Bu kirish tokining amalda kamayishiga (ya’ni kuchaytirgich kirish qarshiligining ortishiga ekvivalent) olib keladi. Bunda  $R_{KIR.TA}$  ni  $R_{KIR.TA} = (U_{KIR} + U_{TA}) / I_{KIR}$  ko‘rinishida yozish mumkin.  $U_{TA} = \alpha K_U U_{KIR}$  bo‘lgani uchun, o‘zgartirishlardan keyin

$$R_{KIR.TA} = (U_{KIR} / I_{KIR})(1 + \alpha K_U) = R_{KIR} F \quad (8.10)$$

topish mumkin. Ushbu ifodadan kuchlanish bo‘yicha manfiy TA kuchaytirgichning kirish qarshiligini  $F$  marta oshirishi ko‘rinib turibdi. Kuchlanish bo‘yicha chuqur manfiy TA katta ichki qarshilikka ega kirish signali manbalaridan (datchiklaridan) ishlaydigan kuchaytirgich-larning kirish kaskadlarida ishlatiladi.

Kuchaytirgichga parallel manfiy TA kiritilganda uning kirish zanjirida kirish signali manbai va TA toklari qo‘shiladi. Natijada, kirish kuchlanishi manbaidan olinayotgan tok ortadi (kirish qarshiligining kamayishiga ekvivalent). Parallel manfiy TA uchun quyidagini yozish mumkin:

$$R_{KIR.TA} = R_{KIR} / F_I. \quad (8.11)$$

Shunday qilib, ketma-ket manfiy TAg a nisbatan parallel manfiy TA  $R_{KIR.TA}$  ni kamaytiradi,  $R_{KIR.TA}$  tok bo‘yicha manfiy TA chuqurligiga teskari proporsional.

Manfiy TA kuchaytirgich ***chiqish qarshiligi*** TA signali qaysi usulda olinishigagina bog‘liq va ushbu signal qanday qilib uning kirish zanjiriga kiritilganiga bog‘liq emas.

Avval kuchlanish bo‘yicha manfiy TA zanjiri kiritilgan holni ko‘rib chiqamiz. 8.9a-rasmga muvofiq

$$R_{CHIQ.TA} = U_{CHIQ} / I_{CHIQ}; \\ U_{CHIQ} = U_{TA} - I_{CHIQ} R_{CHIQ};$$

$$U_{TA} = K_U U_{KIR} = K_U(-\alpha U_{CHIQ}) \quad \text{yoki} \quad U_{CHIQ} = -I_{CHIQ} R_{CHIQ} / (1 + \alpha K_U).$$

Manfiylik belgisi yuklama toki  $I_{CHIQ}$  ning musbat orttirmalari kuchaytirgich kuchlanishining teskari tomonga o‘zgarishiga olib keladi. Bundan, minus ishorani tashlab yuborgan holda

$$R_{CHIQ.TA} = R_{CHIQ} / (1 + \alpha K_U) = R_{CHIQ} / F \text{ ni} \quad (8.12)$$

hosil qilamiz. Bundan, kuchlanish bo‘yicha ketma-ket manfiy TA chiqish qarshilagini  $F$  marta kamaytirishini aniqlash mumkin. Shunday qilib, MTA qanchalik chuqur bo‘lsa,  $R_{CHIQ.TA}$  shunchalik kichik bo‘ladi. Bu chiqish kuchlanishining  $R_{Yu}$  ga bog‘liqligini sezilarli darajada kamaytirish imkonini bergani sababli, kuchlanish kuchaytirgichlarda muhim rol o‘ynaydi.

Endi chiqish toki bo‘yicha MTA kiritilgan holni ko‘rib chiqamiz. 8.9-b rasmga muvofiq, chiqish toki o‘zgarishi bilan, kuchaytirgichning kirish kuchlanishi

$$U_{KIR} = - U_{TA} = I_{CHIQ} R_{TA} \cdot \alpha .$$

ifoda bilan aniqlanadi. Yuqoridagi o‘zgartishlar kabi o‘zgartirishlarni bajarib,

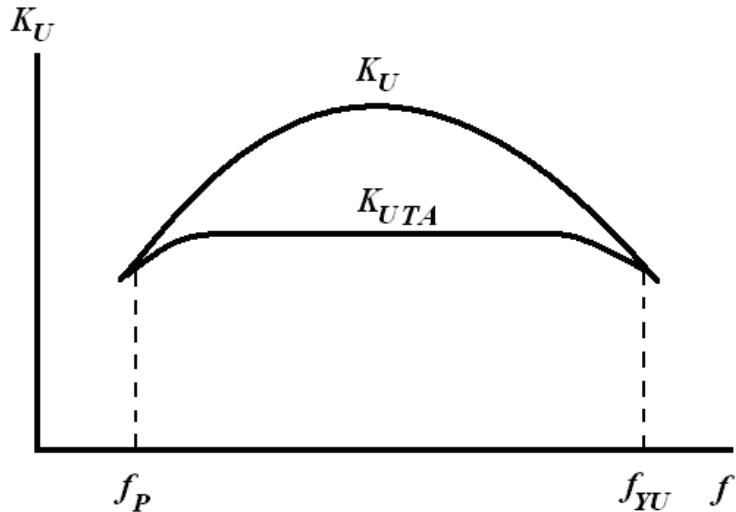
$$R_{CHIQ.TA} = R_{TA} K_U \alpha + R_{CHIQ} \text{ ni} \quad (8.13)$$

topamiz. Shunday qilib, chiqish toki bo‘yicha manfiy TA zanjiri kiritilishi kuchaytirgich chiqish qarshilagini ***oshiradi***.

Manfiy TA kuchaytirgich ACHXsini kengaytirish uchun keng ishlataladi. Manfiy TAg aega bo‘lmagan kuchaytirgichning ACHXsi  $K_U$  va  $K_{U.TA}$  uchun 8.10-rasmida ko‘rsatilgan.  $K_{U.TA}$  hisobi (8.11) yordamida amalga oshirilgan.  $\alpha = \text{const}$  bo‘lgani uchun  $K_{U.TA}$  qiymati  $K_U$  bilan aniqlanadi. Signal chastotasi og‘ishganda, ya’ni  $f_{Yu} < f < f_P$  bo‘lganda,  $K_U$  kamayadi.  $K_U$  ning kamayishi kuchaytirgich chiqish kuchlanishining kamayishiga olib keladi. Lekin, bunda TA kuchlanishi  $U_{TA} = K_U U_{CHIQ}$  qiymati ham kamayadi. Bu kuchaytirgich kirish kuchlanishining o‘zgarmas qiymatlarida chiqish kuchlanishining real qiymatlarini oshiradi. Natijada, chastotaning biror qiymatigacha  $K_{U.TA}$  qiymati sekin o‘zgaradi va keng o‘tkazish polosali ACHX yuzaga keladi.

Manfiy TA yordamida kuchaytirgichdagi ***nochiziqli buzilishlar*** va ***xalaqitlar kamaytiriladi***. Gap shundaki, hosil bo‘lish tabiatidan qat’i nazar, kuchaytirgich chiqishidagi har qanday signal  $F$  marta kamayadi. Natijada, tranzistor ishlashi aktiv element VAXining kichik sohasida amalga oshadi va garmonikalar koeffitsiyentining kamayishiga olib

keladi. Fizik tomondan bu, manfiy TA kuchaytirgich VAXning nochiziqligi kichik sohalarida ishlashini ta'minlashini anglatadi. Manfiy TAli kuchaytirgich uchun nochiziqli buzilishlar koeffitsiyenti  $K_{G.TA}$  uchun  $K_{G.TA} \approx K_G / F$  yozish mumkin.



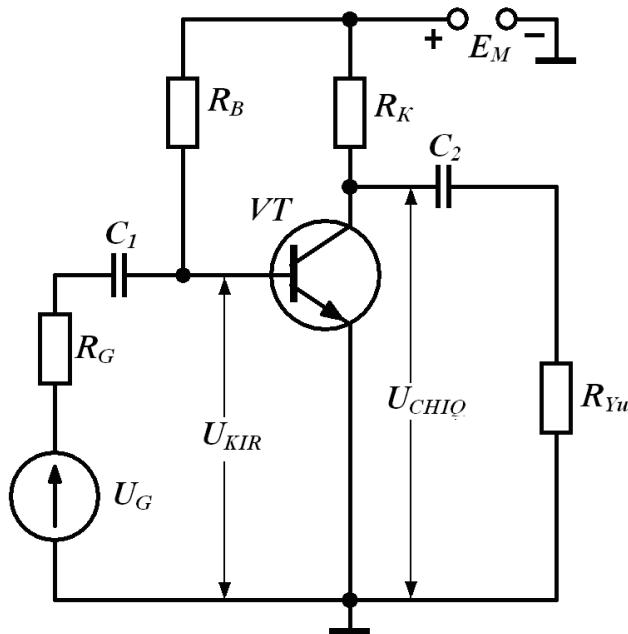
8.10-rasm. MTA siz ( $K_U$ ) va MTALi ( $K_{U.TA}$ ) kuchaytirgich ACHXlari.

## 8.6. Bipolar tranzistorlar asosidagi kuchaytirgich kaskadlar

Kuchaytirgich kaskadlarining ishlatiladigan sxema turlari har xil bo'lishi mumkin. Bunda tranzistor UE, UK yoki UB sxemada ulangan bo'lishi mumkin. UE sxemada ulangan kaskadlar keng tarqalgan. UK sxemada ulangan kaskadlar ko'p kaskadli kuchaytirgichlarda asosan chiqish kaskadi sifatida ishlatiladi. UB ulangan kaskadlar ultraqisqa to'lqinli (UQT) va o'ta yuqori chastota (O'YUCH) to'lqin diapazonida ishlovchi generator va kuchaytirgichlarda keng qo'llaniladi.

***UE sxemada ulangan bipolar tranzistor asosidagi kuchaytirgich kaskadining*** prinsipial sxemasi 8.11-rasmda keltirilgan. UE sxemada ulangan BT asosidagi sodda kuchaytirgichni hisoblaymiz.

Kirish signali manbai  $R_G$  ichki qarshilikka ega kuchlanish generatori  $U_G$  sifatida ko'rsatilgan. Signal manbai va yuklama  $R_{Yu}$  kuchaytirgichni kaskadga ajratuvchi  $C1$  va  $C2$  kondensatorlar orqali ulangan. Kondensatorlar, kuchaytirgichning sokinlik rejimini buzmagan holda, kirish va chiqish signallarining faqat o'zgaruvchan tashkil etuvchilari o'tishini ta'minlaydi.  $R_B$  rezistor yordamida, kuchaytirishning berilgan sinfi uchun, bazaning  $I_{B0}$  sokinlik toki qiymati belgilanadi.



8.11- rasm. UE sxemada ulangan BT asosidagi kuchaytirgich sxemasi.

Ushbu kaskad uchun aytib o‘tilganlarning barchasi *p-n-p* tranzistor asosidagi kaskadlar uchun ham o‘rinli bo‘ladi. Bunda kuchlanish manbaining qutbini va toklar yo‘nalishini o‘zgartirish yetarli bo‘ladi.

Kuchaytirgich kaskadning kirish kuchlanishi  $\Delta U_{KIR}$  miqdorga o‘zgardi deb faraz qilaylik. Bu baza tokining ortishiga olib keladi. Tranzistorning emitter va kollektor toklari hamda kaskadning chiqish kuchlanishi  $\Delta U_{CHIQ}$  orttirma oladi. Shunday qilib, kirish kuchlanishi (toki)ning har qanday o‘zgarishi chiqish kuchlanishi (toki)ning proporsional o‘zgarishiga olib keladi. Qiymat jihatdan ushbu o‘zgarishlar kaskadning kuchaytirish koeffitsiyenti bilan aniqlanadi.

Kichik signal rejimida kuchaytirgich kaskad kirish va chiqish qarshiliklarini, kuchaytirish koeffitsiyentini hisoblash uchun ekvivalent sxemalardan foydalanish qulay. Bunda tranzistorlar ekvivalent modellari orqali ifodalanadi. Elektr modellar qulayligi shundaki, tranzistorlar kuchaytirish xususiyatlari tahlili, ayniqsa, kichik signal rejimida, elektr zanjirlar nazariyasi qonuniyatlarini asosida o‘tkazilishi mumkin. Tranzistorlar uchun bir qancha ekvivalent modellar va parametrlar tizimi taklif etilgan. Ularning har biri o‘zining afzallik va kamchiliklariga ega.

Barcha parametrlarni xususiy (yoki birlamchi) va ikkilamchilarga ajratish mumkin. Xususiy parametrlar tranzistorning ularish usulidan qat’i nazar fizik xususiyatlarini xarakterlaydi. Ikkilamchi parametrlar tranzistorning fizik tuzilmasi bilan bevosita bog‘lanmagan va turli ularish sxemalar uchun turlicha bo‘ladi.

Birlamchi asosiy parametrlar bo‘lib tok bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti  $\alpha$ , emitterning  $r_E$ , kollektoring  $r_K$  va bazaning  $r_B$  o‘zgaruvchan tokka qarshiliklari, ya’ni ularning differensial qiymatlari xizmat qiladi.  $r_E$  qarshilik EO‘ qarshiligi va emitter soha qarshiligidan,  $r_K$  qarshilik esa KO‘ qarshiligi va kollektor soha qarshiligi yig‘indisidan iborat bo‘ladi. Emitter va kollektor sohalar qarshiligi o‘tishlar qarshiligiga nisbatan juda kichik qiymatga ega bo‘lgani sababli ular e’tiborga olinmaydi.

Ikkilamchi parametrlarning ( $h$  va  $y$ - parametrlar) barcha tizimi tranzistorni to‘rt qutbli sifatida ifodalashga asoslanadi.

UE ulangan kuchaytirgich kaskadning eng muhim parametrlarining qiymatlari 8.2-jadvalda keltirilgan.

8.2-jadval

$K_I$	$K_U$	$K_P$	$R_{KIR}$	$R_{CHIO}$
10÷100	10÷100	$10^2 \div 10^4$	0,1÷10 kOm	1÷10 kOm

Kaskadning kuchaytirish koeffitsiyenti va boshqa parametrlari faqat temperatura o‘zgarishlariga emas, balki boshqa uyg‘otuvchi ta’sirlarga ham bog‘liq. Bundaylarga kuchlanish manbai, yuklama qarshiligining o‘zgarishi va shunga o‘xhashlar kiradi. Bu o‘zgarishlarni kuchaytirgich nolining o‘zgarishi tushunchasi bilan ifodalash qabul qilingan.

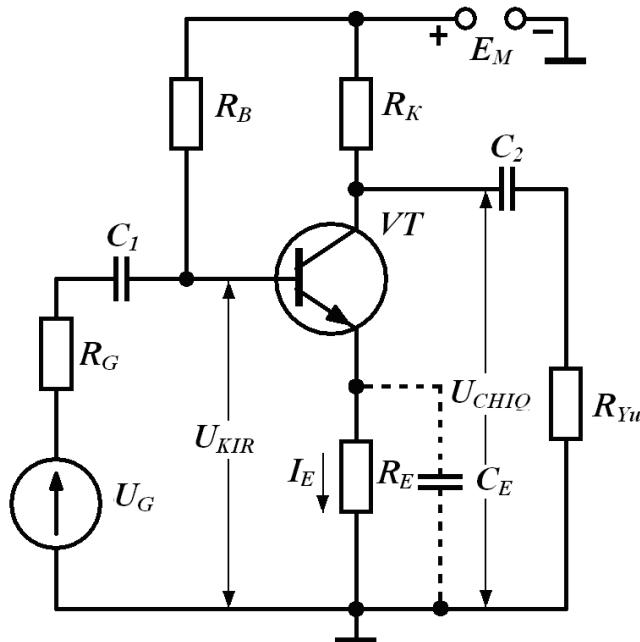
Tashqi ta’sirlar sokinlik tokini o‘zgartirib kuchaytirgichni berilgan ish rejimdan chiqaradi. Bu ayniqsa, A sinf rejimi uchun xavfli, chunki tranzistor xarakteristikalarini nochiziqli sohasiga chiqarishi mumkin, bu esa nochiziqli buzilishlar koeffitsiyentini oshishiga olib keladi. Shu sababli kuchaytirichlarni loyihalashda sokinlik rejimini barqarorlash eng muhim masalalardan biri hisoblanadi.

Kaskad sokinlik rejimini barqarorlashning uchta asosiy usuli mavjud. **Termokompensatsiya** va **parametrik barqarorlash** usullari barqarorlikni buzuvchi omillardan faqat birini kompensatsiyalaydi. Bir kaskadli yoki ko‘p kaskadli kuchaytirgich parametrlarini barqarorlashning universal usuli **teskari aloqa zanjirlarini kiritishdan** iborat.

Kuchaytirgich xarakteristika va parametrlarini yaxshilash uchun ataylab teskari aloqa kiritiladi.

**Yuklama toki bo‘yicha manfiy TAg a ega kuchaytirgich kaskad** sxemasi 8.12-rasmida keltirilgan bo‘lib, u mahalliy manfiy TAg ega.

Temperatura o‘zgarganda tranzistorning sokinlik rejimini ta’minlovchi manfiy TA kuchaytirgichning emitter zanjiriga  $R_E$  rezistor kiritilishi bilan tashkil etilgan. Emitter toki rezistor orqali oqib,  $U_E = I_E R_E$  kuchlanish pasayishini hosil qiladi. Bu kuchlanish kirish  $U_{KIR}$  kuchlanishiga teskari ta’sir etadi. Shu sababli, EO‘ga ta’sir etayotgan kuchlanish kamayib  $U_{BE} = U_{KIR} - I_E R_E$  ga teng bo‘lib qoladi. Natijada, ushbu kaskad yuklama toki bo‘yicha ketma-ket manfiy TA bilan ta’minlanganiga ishonch hosil qilamiz.

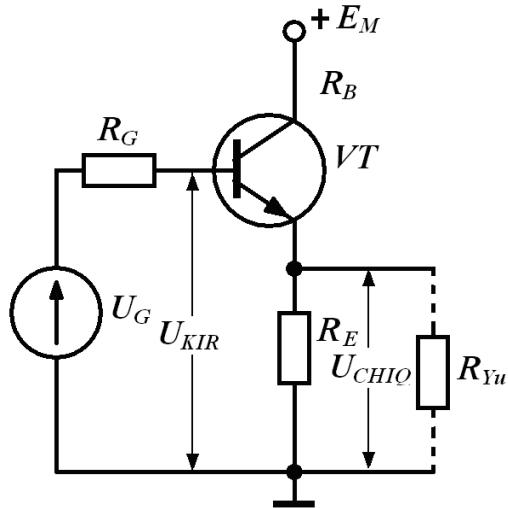


8.12-rasm. Mahalliy manfiy TAli kuchaytirgich kaskad sxemasi.

Diskret komponentlar asosida tayyorlangan kuchaytirgichlarda  $K_U$  ning kamayishini oldini olish uchun  $C_E$  kondensator kiritiladi. Bu kondensator o‘zgaruvchan tok bo‘yicha (ya’ni signal bo‘yicha)  $R_E$  ni shuntlab manfiy TAni yo‘qotadi. Bunda kaskad parametrлари ilgari ko‘rilgan ekvivalent sxemalar va formulalar asosida topiladi.

**Umumiyl kollektor ulangan kuchaytirgich kaskad (Emitter qaytargich).** Emitter qaytargichning prinsipial sxemasi 8.13-rasmda, keltirilgan. Emitter qaytargichda chiqish signali TA signaliga teng bo‘lgani uchun u chuqur (100 %li) ketma-ket manfiy TAli kaskad hisoblanadi.

Kuchaytirgich kaskadda tranzistorning kollektori o‘zgaruvchan tok bo‘yicha qarshiligi juda kichik kuchlanish manbai  $E_M$  orqali yerga ulangan. Bunda kirish kuchlanishi baza bilan kollektorga ulangan, chiqish kuchlanishi esa tranzistorning emitteridan olinadi. Shunday qilib, kollektor elektrodi kirish va chiqish zanjirlari uchun umumiyl nuqta bo‘lib qoladi, sxemani esa UK ulangan sxema deb hisoblash mumkin.



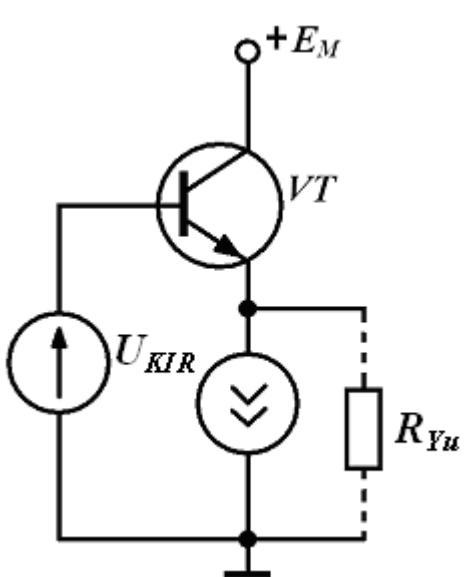
8.13-rasm. Emitter qaytargichning prinsipial sxemasi.

UK ulangan kaskadda chiqish kuchlanishi fazasi kirish kuchlanishni kabi bo‘ladi. Kirish kuchlanishi musbat orttirma olganda, baza toki ortib emitter tokining ortishiga olib keladi. Bu o‘z navbatida  $R_E$  qarshilikdan olingani uchun uning qiymati ham ortadi. Kirish kuchlanishiga manfiy orttirma berilganda chiqish kuchlanishi ham manfiy orttirma oladi.

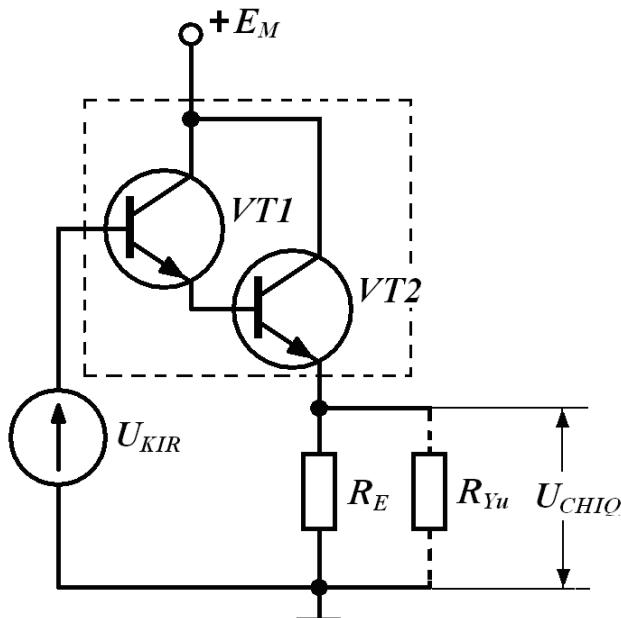
Shunday qilib, chiqish kuchlanishi kirish kuchlanishini ham amplituda, ham fazalar bo‘yicha qaytaradi. Shu sababli UK ulangan kuchaytirgich kaskad ***emitter qaytargich*** deb ataladi. Bu kaskadning kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koefitsiyenti  $K_U$  qiymat jihatidan birga yaqin bo‘lishiga qaramasdan, qaytargich kuchaytirgichlar oilasiga kiritiladi.

Emitter qaytargich kaskad yuqori qarshilikli signal manbalarini kichik Oqli yuklama bilan moslashtirish uchun eng qulay hisoblanadi ( $R_{KIR}$  – yuqori qiymatga ega,  $R_{CHIQ}$  – kichik,  $K_I$  – yuqori qiymatlarga ega).

Ko‘p hollarda  $R_{KIR}$  kirish qarshiligidagi kattalashtirish masalasi turadi. Diskret sxemotexnikada bu masala  $R_E$  rezistorning qiymatini oshirish yoki  $\beta$  ning qiymati katta bo‘lgan tranzistordan foydalanish bilan hal etiladi. Lekin bu usullarning birinchisi, sokinlik rejimida ilgarigi tok qiymatini saqlab qolish uchun, kuchlanish manbai  $E_M$  ning kuchlanishini orttirish zarurligi bilan cheklangan. Integral sxemotexnikada  $R_E$  rezistor o‘rniga emitter zanjirdagi  $I_0$  barqaror tok generatoridan (8.14-rasm) yoki Darlington sxemasi asosida tuzilgan (8.15-rasm) tarkibiy tranzistorlardan foydalaniladi.



8.14-rasm. BTGli emitter qaytargich sxemasi.



8.15-rasm. Tarkibiy tranzistorlarda bajarilgan emitter qaytargich sxemasi.

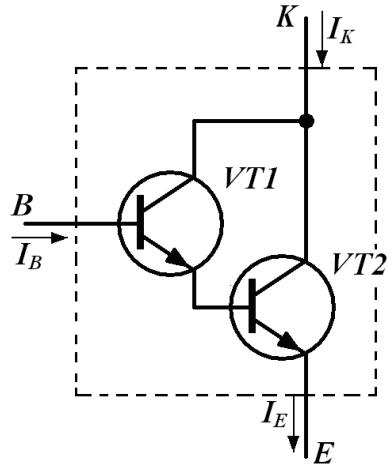
**Tarkibiy tranzistorlar.** Kaskadlarning kuchaytirish koeffitsiyentlari va kirish qarshiliklari uchun ifodalarni tahlil qilib, ularning maksimal qiymatlari UE ulangan sxemada tranzistorning differensial tok uzatish koeffitsiyenti  $h_{2IE}=\beta$  bilan aniqlanadi deb xulosa qilish mumkin.  $h_{2IE}$ ning real qiymatlari tranzistor tuzilmasi va tayyorlanish texnologiyasi bilan aniqlanadi va odatda bir necha yuzdan oshmaydi. Bundan asosan operatsion kuchaytirgichlarning kirish kaskadlarida qo'llaniladigan, maxsus superbeta tranzistorlar mustasno.

Bir nechta (odatda ikkita) tranzistorni o'zaro ulab  $h_{2IE}$  qiymatini oshirish muammosini hal qilish mumkin. Ulanishlar shunday amalgalashirilishi kerakki, tranzistorlarni yagona tranzistor deb qarash mumkin bo'lzin. Bir turli tranzistorga nisbatan sxemalar birinchi marta Darlington tomonidan taklif etilgan edi, shuning uchun **Darlington juftligi** yoki **tarkibiy tranzistori** deb ataladi.

Ikkita  $n-p-n$  tranzistor asosidagi Darlington tranzistori 8.16-rasmda keltirilgan bo'lib, bu yerda, B, E, K – ekvivalent tranzistor elektrodlari.

Tarkibiy tranzistorda natijaviy tok uzatish koeffitsiyenti alohida tranzistorlar tok uzatish koeffitsiyentlarining ko'paytmasiga teng. Agar  $\beta_1$  va  $\beta_2$ lar bir xil qiymatga ega bo'lsa, masalan, 100ga hisoblab topilgan koeffitsiyent  $\beta = \beta_1 \cdot \beta_2 = 10^4$  bo'ladi. Lekin bir xil VT1 va VT2 lar-

da  $\beta_1$  va  $\beta_2$  koeffitsiyentlar  $I_{K1}$  va  $I_{K2}$  kollektor toklari bir xil bo‘lgandagina bir-biriga teng bo‘ladi.  $I_{E1} \gg I_{B1} = I_{E2}$  bo‘lgani uchun  $I_{K2} \gg I_{K1}$ . Shuning uchun  $\beta_1 \ll \beta_2$  va  $\beta = \beta_1 \cdot \beta_2$  amalda bir necha mingdan oshmaydi.



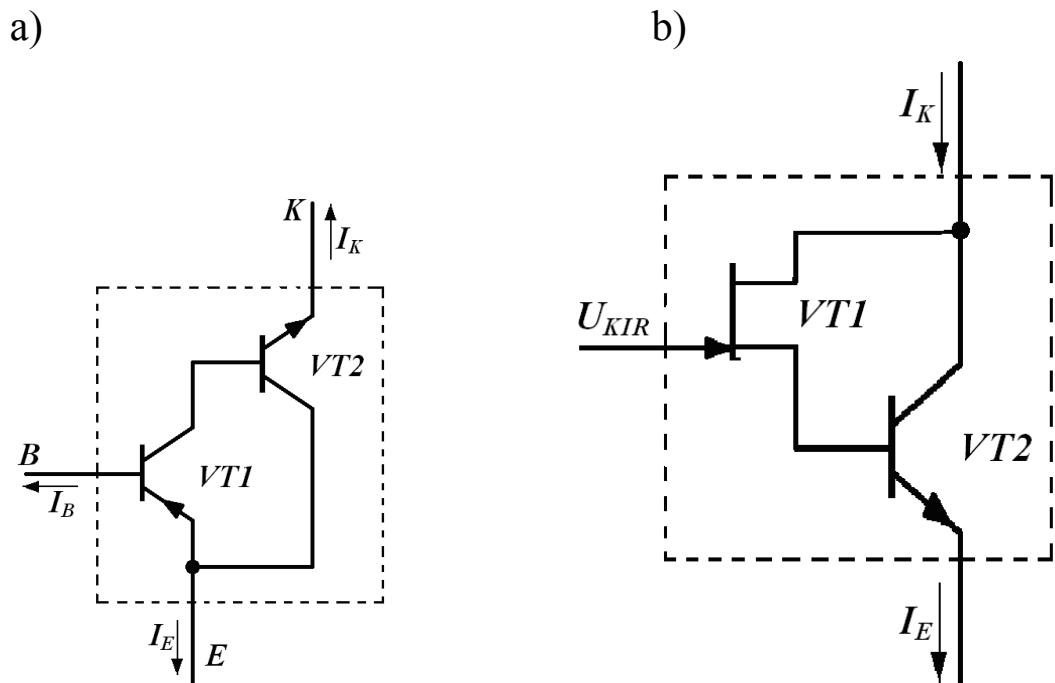
8.16-rasm. Darlington jufligi.

Tarkibiy tranzistorlar turli o‘tkazuvchanlikka ega bo‘lgan tranzistorlar asosida ham hosil qilinishi mumkin. Bunday tuzilmalar ***qo’shimcha simmetriyaga ega bo‘lgan tarkibiy tranzistorlar*** deb ataladi. Komplementar BTlar asosidagi ***Shiklai tarkibiy tranzistori*** deb ataluvchi sxemaning tuzilishi 8.17a-rasmda keltirilgan.

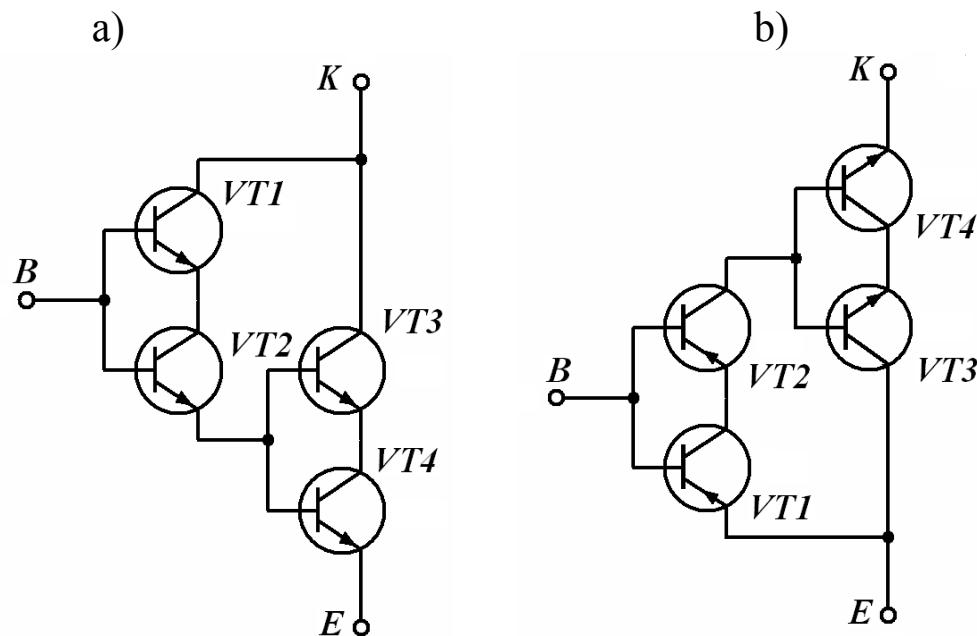
Bunda kirish tranzistori sifatida *p-n-p* o‘tkazuvchanlikka ega tranzistor, chiqish tranzistori sifatida esa *n-p-n* o‘tkazuvchanlikka ega tranzistor ishlataladi. Natijaviy toklar yo‘nalishlari, rasmdan ko‘rinishicha, *p-n-p* tranzistorning toklari yo‘nalishiga mos keladi. Tok uzatish koeffitsiyenti  $\beta = \beta_1 + \beta_1 \cdot \beta_2$  ga teng bo‘ladi va amalda Darlington tranzistorining  $\beta$  siga teng bo‘ladi.

Prinsipda tarkibiy tranzistor maydoniy va bipolar tranzistorlar asosida hosil qilinishi mumkin. 8.17b-rasmda *n* – kanali *p-n* o‘tish bilan boshqariluvchi MT va *n-p-n* tuzilmali BT asosida hosil qilingan tarkibiy tranzistor sxemasi keltirilgan. Ushbu sxema maydoniy va bipolar tranzistorlarning xususiyatlarini o‘zida mujassamlashtirgan – bu juda katta kirish qarshiligidagi va tok bo‘yicha, demak, quvvat bo‘yicha ham, juda katta kuchaytirish koeffitsiyentiga egaligidan iborat.

Injeksion – voltaik tranzistor asosidagi tarkibiy tranzistor sxemasi 8.18a va b-rasmlarda keltirilgan. Ular temperatura va kuchlanish manbai qiymatlari o‘zgarishiga nisbatan yuqori barqarorlikka ega.



8.17-rasm. Komplementar BTlar (a), BT va MTlar asosidagi (b) tarkibiy tranzistor sxemalari.

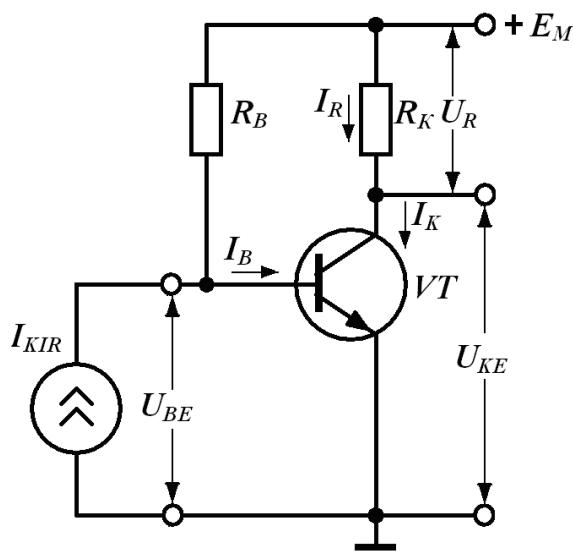


8.18-rasm. Injektsion – voltaik tranzistor asosidagi tarkibiy tranzistor Darlington (a) va Shiklai (b) juftligi sxemalari.

**BT asosidagi kuchaytirgich kaskadni katta signal rejimida grafoanalitik usulda hisoblash.** Katta signal rejimida tok va kuchlanishlarning o‘zgaruvchan tashkil etuvchilari qiymatlari signallarninng o‘zgarmas tashkil etuvchilari qiymatlariga yaqin bo‘ladi. Shuning uchun

kuchaytirgich xususiyatlariga tranzistor parametrlarining ish rejimlariga bog'liqligi va asosiy xarakteristikalarining nochiziqligi ta'sir eta boshlaydi. Shu sababli kuchaytirgich hisobi, tranzistorning kichik signal modellaridan foydalanmagan holda, tranzistorning aniq elektrod xarakteristikalari bo'yicha bevosita analitik yoki grafoanalitik usulda amalga oshiriladi. Ushbu usullar tranzistorning nochiziqli xususiyatlarini e'tiborga olgani munosabati bilan aniqligi yuqoridir. Grafoanalitik usul uzatish xarakteristikalarni chizishga asoslanadi.

UE sxemada ulangan kuchaytirgich kaskad sxemasi 8.19-rasmida keltirilgan bo'lib, uning grafoanalitik hisobini ko'rib chiqamiz.



8.19-rasm. UE sxemada ulangan kuchaytirgich sxemasi.

Sxemada  $R_B$  rezistor sokinlik rejimida (ishchi nuqta) baza toki qiymatini, ya'ni kuchaytirgichning kuchaytirish sinfini belgilaydi.  $R_K$  rezistor (bundan buyon uni yuklama deb ataymiz) tranzistorning kollektor-emitter oraliq'i va kuchlanish manbai  $E_M$  bilan ketma-ket ulangan bo'lib, yuklamadagi  $U_R$  va  $U_{KE}$  kuchlanishlar o'zaro quyidagi munosabat orqali bog'langan:

$$U_{KE} + U_R = E_M . \quad (8.14)$$

Rezistor orqali oqayotgan tok  $I_R = I_K$  ligi ko'rinish turibdi, natijada, kollektor toki quyidagi tenglamalar sistemasini qanoatlantirishi kerak:

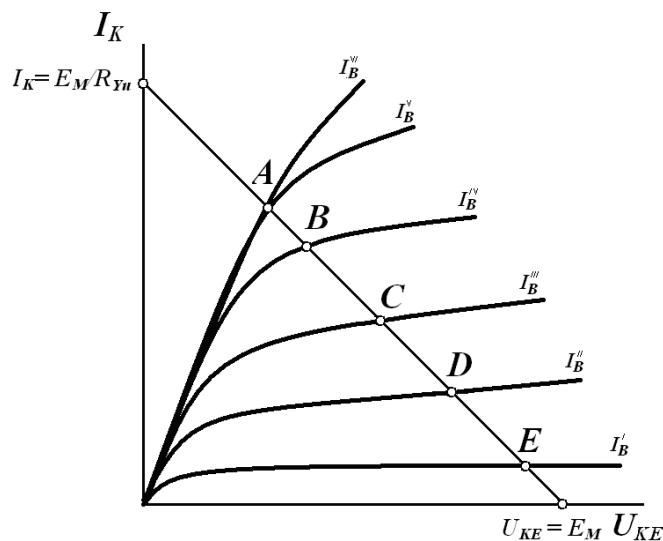
$$\begin{cases} I_K = f_1(U_{KE}) , \\ I_K = f_2(U_R) . \end{cases} \quad (8.15)$$

$$(8.16)$$

Bu yerda,  $f_1(U_{KE})$  – berilgan baza toki  $I_B$  da tranzistor chiqish xarakteristikasini aniqlovchi funksiya;  $f_2(U_R)$  esa – yuklama chizig‘i.

Kaskadning kuchaytirish koeffitsiyenti va boshqa parametrlarini hisoblash uchun kirish toki (kuchlanishi)ning berilgan qiymatlarida kollektor toki (kuchaytirgich chiqish toki) va kollektor kuchlanishi (chiqish kuchlanishi  $U_{KE}$ ) qiymatlarini topish uchun, (8.15) va (8.16)ni grafik usulda yechamiz.

Foydalaniyotgan tranzistorning chiqish xarakteristikalar oilasi (8.15) tenglamaga mos keladi (8.20-rasm).



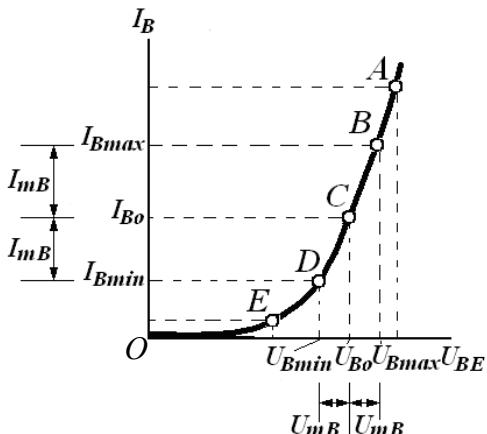
8.20-rasm. BT chiqish VAXi va yuklama chizig‘i.

Yuklama chizig‘i (8.16) tenglamaning grafigini ifodalaydi. Yuklama chizig‘i koordinatalar tizimining toklar o‘qida  $U_{KE}=0$  bo‘lganda  $I_K=E_M/R_K$  va kuchlanishlar o‘qida  $I_K=0$  bo‘lganda  $U_{KE}=E_M$  bo‘lgandagi nuqtalarni tutashtiruvchi kesmalarini kesadi. Yuklama chizig‘ining tranzistor chiqish xarakteristikalari bilan kesishgan nuqtalari (8.15) va (8.16) tenglamalar tizimining yechimlariga mos keladi va kuchaytirgichning ikkita muhim uzatish xarakteristikalarini: tokni to‘g‘ri uzatish  $I_K=\varphi_1(I_B)$  (8.21d-rasm) va kuchlanish uzatish  $U_{KE}=\varphi_2(I_B)$  (8.21b-rasm) xarakteristikalarini chizish imkonini beradi.

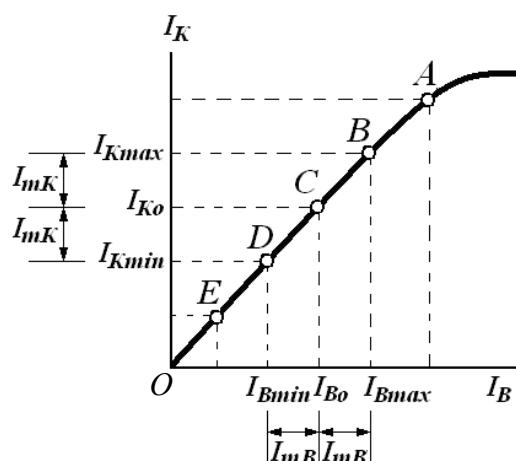
Kuchaytirgichning statik uzatish xarakteristikalari uning asosiy xususiyatlari to‘g‘risida yaqqol tasavvur uyg‘otadi va kuchaytirish koefitsiyenti hamda kirish qarshiligini hisoblash imkonini beradi. Ushbu xarakteristikalardan chiziqli (0B), nochiziqli (BA) kuchaytirish sohalari

va to‘yinish rejimi sohasini (8.21a-rasmida A nuqtadan o‘ngroqda) aniqlash imkonini beradi.

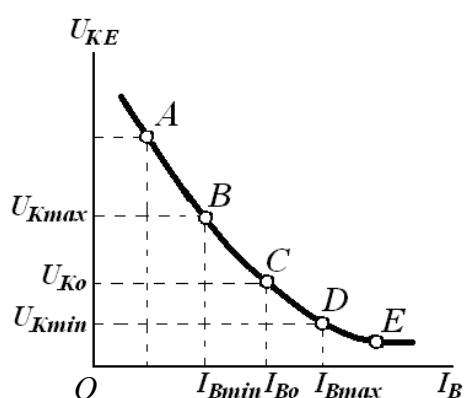
a)



b)



c)

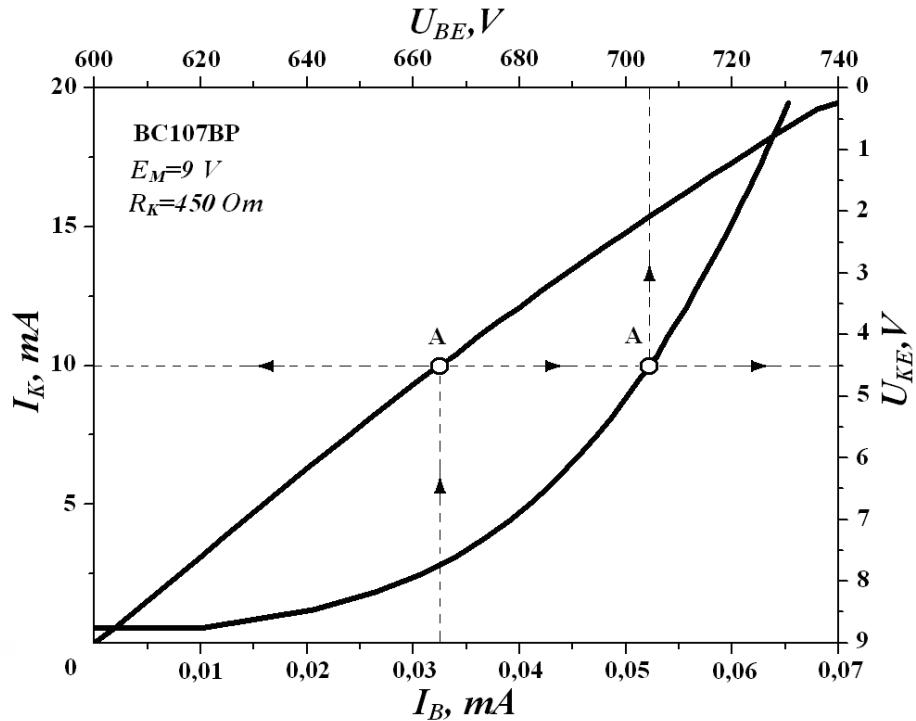


8.23-rasm. Kuchaytirgichning statik uzatish xarakteristikalari:  
kirish xarakteristikasi  $I_B = \varphi_1(U_{BE})$  (a), tokni to‘g‘ri uzatish  
 $I_K = \varphi_1(I_B)$  (b) va kuchlanishni to‘g‘ri uzatish  $U_{KE} = \varphi_2(I_B)$  (c).

Kuchaytirgichning statik kirish xarakteristikasi tranzistorning,  $U_{KE}$  kuchlanishini o‘zgartirganda o‘ziga nisbatan parallel siljuvchi, statik kirish xarakteristikalaridan farq qiladi. Lekin  $U_{KE}>0$  bo‘lganda siljish katta bo‘lmaydi va amaliy hisoblashlarda kuchaytirgichning kirish xarakteristikasi sifatida tranzistorning ishchi sohasidagi  $U_{KE}$  ning o‘rta qiymatiga mos keluvchi kirish xarakteristikasidan foydalaniлади (8.21a-rasm).

Kuchaytirgichning statik uzatish xarakteristikalari (8.21-rasm)ni birgalikda barcha to‘rtta parametrlar:  $I_B$ ,  $I_K$ ,  $U_{BE}$ ,  $U_{KE}$  ni o‘zaro bog‘lovchi yagona umumlashgan grafik sifatida ifodalash mumkin.

BC107BP tranzistorli kaskadni parametrlari  $E_M=9V$ ,  $R_K=450 \text{ Om}$  bo‘lgandagi umumlashgan garfigi 8.22-rasmda keltirilgan.



8.22-rasm. UE ulangan BTning umumlashgan dinamik xarakteristikalari.

Bu yerda A nuqta koordinatalari bir vaqtning o‘zida barcha to‘rtta parametrlar: kirish va chiqish toklari va kuchlanishlarini aniqlaydi.

Tok generatorordan kuchaytirgich kirishiga sinusoida ko‘rinishidagi signal berilayotgan bo‘lsin:

$$I_B(t) = I_{B0} + I_{mB} \sin \omega t, \quad (8.17)$$

bu yerda,  $I_{B0}$  va  $I_{mB}$  – sokinlik rejimida berilgan baza toki qiymati (ishchi nuqta) va uning amplitudasi. Bazadagi sokinlik toki  $I_{B0}$  rezistor  $R_B$  yordamida beriladi.

Ixtiyoriy vaqt momentida  $I_B$  tokini aniqlovchi ishchi nuqta  $\omega$  chastota bilan kirish xarakteristikasi bo‘ylab yuqoriga va pastga berilgan  $\pm I_{mB}$  o‘zgarish chegaralarida siljiydi. Bu vaqtida kirish kuchlanishi  $U_{BE}$  davriy o‘zgarishini taxminan quyidagi ifoda orqali keltirish mumkin:

$$U_{BE}(t) = U_{BE0} + U_{mB} \sin \omega t. \quad (8.18)$$

Ishchi nuqta  $U_{BE0}$  va baza tokining oniy o‘zgarishlaridagi  $\pm U_{mB}$  ning og‘ish chegaralari, tranzistorning kirish xarakteristikasidan topiladi.

Sokinlik rejimida  $I_{B0}$  ning berilgan qiymatida chiqish toki  $I_{K0}$  va chiqish kuchlanishi  $U_{KE}$  qiymatlari mos ravishda, tokni to‘g‘ri uzatish (8.21a-rasm) va kuchlanishni to‘g‘ri uzatish (8.21b-rasm) dan yoki umumlashgan dinamik xarakteristika (8.22-rasm) dan topiladi. Baza tokining berilgan o‘zgarishlarida (8.17) mos keluvchi ishchi nuqta  $\omega$  chastota bilan yuqoriga va pastga uzatish xarakteristikasi bo‘ylab siljiydi. Bunda kollektor toki o‘zgaruvchan tashkil etuvchisi  $\pm I_{Km}$ , chiqish kuchlanishi o‘zgaruvchan tashkil etuvchisi esa  $\pm U_{Km}$  bo‘ladi.

$I_{Km}$ ,  $U_{Km}$  va  $U_{Bm}$  larning o‘rtacha qiymatlari quyidagi formulalarda bo‘yicha topiladi:

$$I_{Km} = \frac{I_{K_{\max}} - I_{K_{\min}}}{2}; \quad U_{Km} = \frac{U_{K_{\max}} - U_{K_{\min}}}{2}; \quad U_{Bm} = \frac{U_{B_{\max}} - U_{B_{\min}}}{2}.$$

O‘rta qiymatlar kuchaytirgichning quyidagi parametrlarini hisoblab topish imkonini beradi:

- kaskadning kuchlanish, tok va quvvat bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyentlari:

$$K_U = U_{Km} / U_{Bm}; \quad K_I = I_{Km} / I_{Bm}; \quad K_P = K_U \cdot K_I.$$

- kuchaytirgichning kirish va chiqish qarshiliklari:

$$R_{KIR} = U_{Bm} / I_{Bm}; \quad R_{CHIQ} \approx R_K.$$

**Kuchaytirgich kaskadining sokinlik rejimini o‘rnatish uchun siljitimish sxemalari.** Kuchaytirgich kaskadning ishchi yoki sokinlik rejimi uning kirishiga berilayotgan siljish kuchlanishi qiymati bilan aniqlanadi. Kuchaytirgich kaskadidagi tranzistorni aktiv rejimini o‘rnatish uchun uning EO‘ga to‘g‘ri, KO‘ga esa teskari siljituvchi kuchlanishlarni berishni sxemotexnik usulda bitta manbadan ta’minalish kerak. Bunday sxemalar **siljituvchi sxemalar** deb ataladi. Siljituvchi o‘zgarmas tokda ishlaganda, yuqori barqarorlikni, ushbu rejimning tranzistor xususiyatlariga va uning ish sharoitiga kam bog‘liq bo‘lishini ta’minalashi zarur. Kuchaytirgich element sifatida UE sxemada ulangan BT ishlatilgan holda ularni ko‘rib chiqamiz.

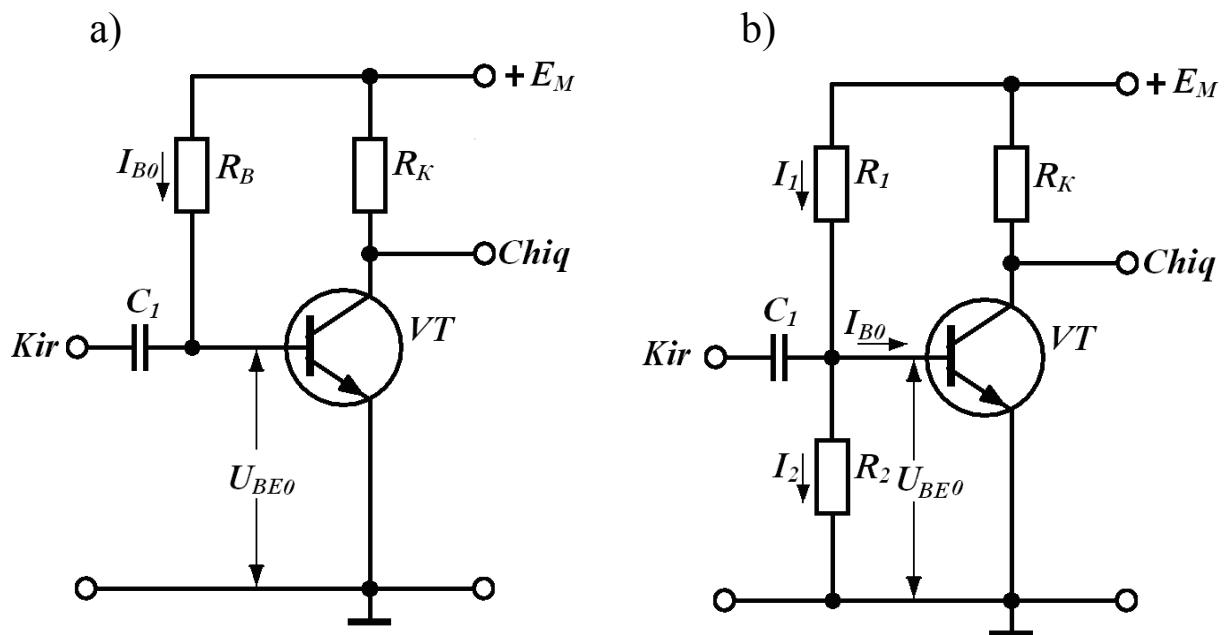
**Tok bilan siljitimish usuli.** Diskret sxemotexnikada siljituvchi tok  $R_B$  rezistor yordamida beriladi (8.23a-rasm). Sokinlik rejimida bazadagi siljituvchi kuchlanish

$$U_{BE0} = E_M - I_{B0} \cdot R_B \text{ ga} \quad (8.19)$$

teng bo‘ladi. Bu yerda, tok  $I_{B0}$  va kuchlanish  $U_{BE0}$  tranzistorning statik kirish xarakteristikasida boshlang‘ich ishchi nuqtalarni belgilaydi. Berilgan kuchlanish manbai qiymatida  $R_B$  quyidagicha aniqlanadi:

$$R_B = (E_M - U_{BE0}) / I_{B0}. \quad (8.20)$$

Odatda,  $R_B$  ning qiymati  $10\div100$  kOmni tashkil etadi. Integral ishlab chiqarishda ushbu usul qo‘llanilmaydi, chunki u sokinlik rejimida ishchi nuqta holati aniqligi va yuqori barqarorligini ta’minlamaydi.



8.23-rasm. Tok (a) va kuchlanish (b) bilan siljitim usuli.

**Kuchlanish bilan siljitim usuli.** Siljituvchi kuchlanish  $R_1$  va  $R_2$  rezistorli kuchlanish bo‘lgich (8.23b-rasm) yordamida hosil qilinadi. Sxemaga muvofiq  $E_M = I_1 R_1 + I_2 R_2$  va  $I_2 R_2 = U_{BE0}$ . Ushbu tenglamalardan rezistorlar qiymatlarini aniqlash mumkin:

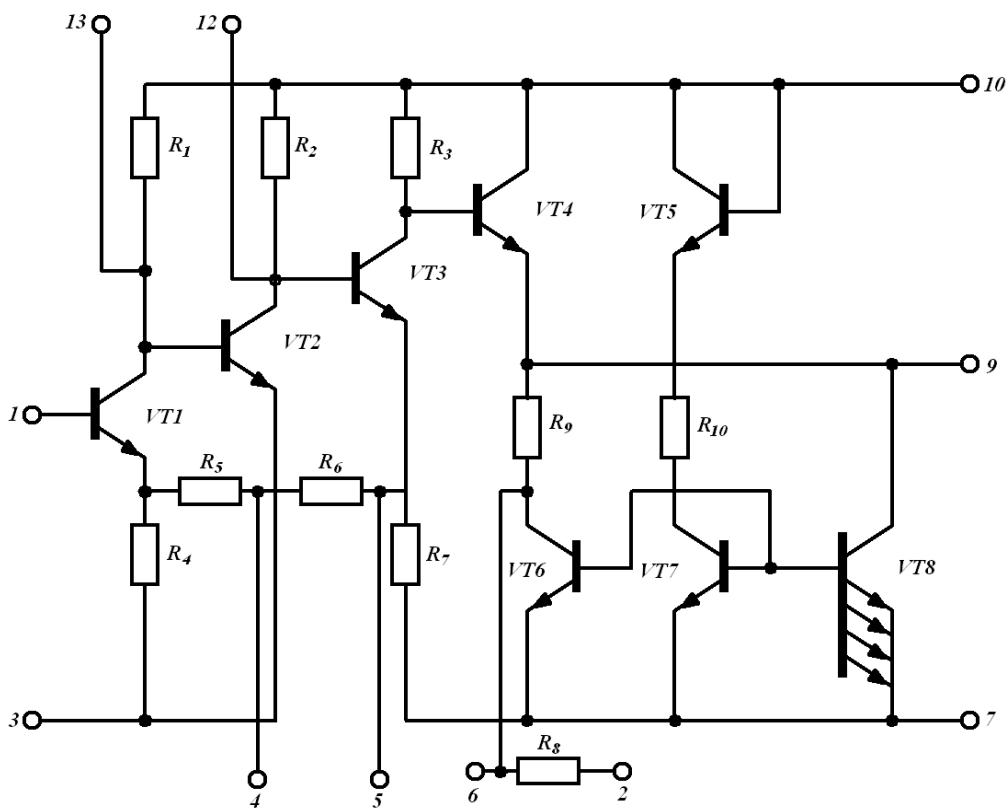
$$R_1 = (E_M - U_{BE0}) / I_1 \quad \text{va} \quad R_2 = U_{BE0} / I_2. \quad (8.21)$$

Hisoblashlarda  $R_1$  va  $R_2$  rezistorlar qiymati  $I_1$  va  $I_2$  toklar  $I_{B0}$  tokdan  $3\div5$  marta katta bo‘ladigan qilib tanlanadi. Bunda  $I_{B0}$  baza tokining barqarorligini buzuvchi omillar hisobiga o‘zgarishi  $U_{BE0}$  siljituvchi kuchlanishning sezilarli o‘zgarishiga olib kelmaydi. Lekin siljituvchi kuchlanish berishning bu usuli iqtisod jihatdan samarasizdir.

Bundan tashqari,  $R_2$  rezistor tranzistor kirishiga parallel ulangani sababli kaskadning kirish qarshiligidini kamaytiradi va nihoyat, signal manbaining chiqish qarshiligi ishlash jarayonida o‘zgarmas qoladi deb hisoblanadi. Agar u o‘zgaruvchan bo‘lsa, uning o‘zgarishlarini kuchaytirgich signal sifatida qabul qiladi.

**Ko‘p kaskadli kuchaytirgichlar.** Odatda, manfiy TA hisobiga kuchaytirgich kaskadining kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U \leq 10$  bo‘ladi. Katta kuchaytirish koeffitsiyentiga erishish uchun bir nechta kaskad o‘zaro ketma-ket ulangan, ko‘p kaskadli kuchaytirgichlardan foydalaniladi. Har bir kaskadda o‘zgarmas tok bo‘yicha optimal ish rejimi saqlangan bo‘lishi lozim.

Ko‘p kaskadli kuchaytirgich sifatida K 123 UN1 (sinusoidal kuchlanish kuchaytirgich) IMS dastlabki kuchaytirgich kaskadlarini ko‘rib chiqamiz (8.24-rasm).



8.24-rasm. K123 UN1 IMS prinsipial sxemasi.

Sxemaga ikkita mahalliy (VT1 tranzistor  $R_4$  va VT3  $R_7$  rezistorlar yordamida) va umumiy (uchala kaskad  $R_5 + R_6 = R_{TA}$  rezistorlar yordamida) manfiy TA kiritilib nolning dreyfi minimallashtiriladi. Ikkinchisi kaskad manfiy TASIZ hosil qilingan.

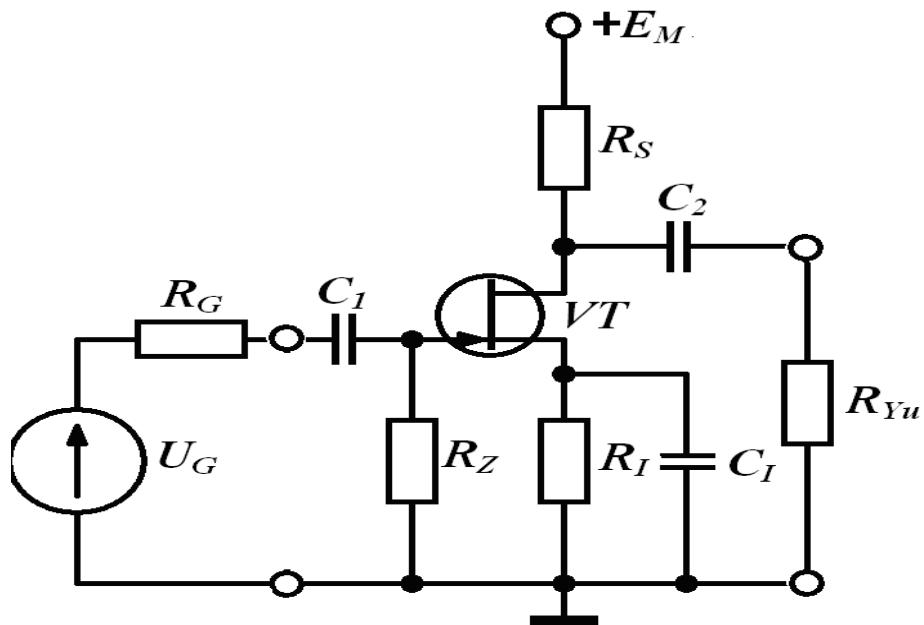
## 8.7. Maydoniy tranzistorlar asosidagi kuchaytirgich kaskadlar

$p - n$  o‘tish bilan boshqariladigan MT yoki kanali qurilgan MDYA – tranzistorlar asosidagi kuchaytirgichlar asosan kirish kaskadlari sifatida qo‘llaniladi. Bu hol MTlarning quyidagi xususiyatlari bilan bog‘liq:

- katta kirish qarshiligiga egaligi yuqori Oqli signal manbai bilan moslashtirishni osonlashtiradi;
- shovqin koeffitsiyentining kichikligi kuchsiz signallarni kuchaytirishda afzallik beradi;
- termobarqaror ishchi nuqtada barqarorlik yuqori.

**UI sxemada ulangan kuchaytirgich kaskad.**  $n -$  kanali  $p - n$  o‘tish bilan boshqariladigan UI ulangan kuchaytirgich kaskadning prinsipial sxemasi 8.25-rasmda keltirilgan.

Kirish signali manbai  $U_G$  ajratuvchi kondensator  $C_1$  orqali, yuklama qarshiligi  $R_{Yu}$  esa kaskadning chiqishiga  $C_2$  ajratuvchi kondensator yordamida ulangan. Zatvorning umumi shina bilan galvanik bog‘lanishi  $R_Z \approx 1 \text{ M} \Omega$  rezistor orqali amalga oshiriladi. Bu galvanik aloqa zatvordagi manfiy siljituvchi kuchlanishni hosil qilish uchun zarur.



8.25-rasm. UI sxemada ulangan kuchaytirgich kaskad.

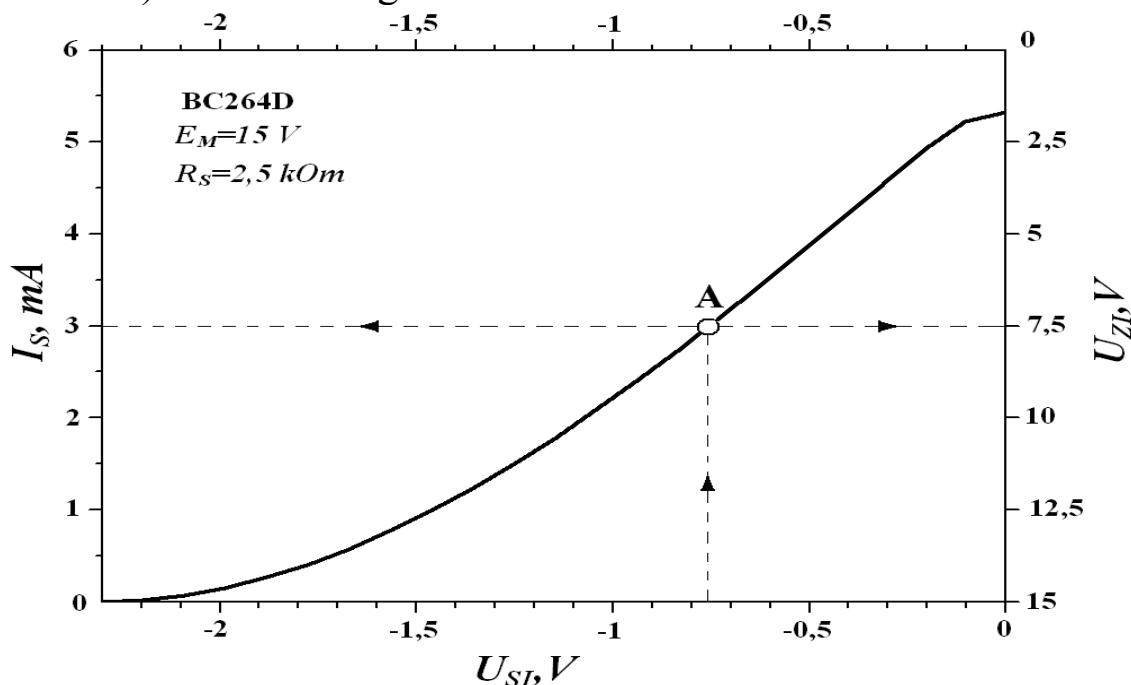
Bunday tranzistor ishlash prinsipi kanal qarshilagini  $p - n$  o‘tishga teskari siljitishtirish berib o‘zgartirishga asoslanadi.  $n -$  kanalli tranzistor uchun kuchlanish manbai  $+E_M$ , zatvorga esa  $R_I$  dagi manfiy kuchlanish pasayishi beriladi. Bitta kuchlanish manbai ishlatilganda zatvordagi  $U_{ZI}$

kuchlanishni sokinlik rejimida avtomatik siljutuvchi  $R_I C_I$  ta'minlaydi.  $U_{ZI}$  kuchlanish  $R_I$  qarshilik orqali  $I_S$  sokinlik toki oqib o'tishi hisobiga hosil bo'ladi  $U_{ZI} = -I_S \cdot R_I$ . Keng dinamik diapazonga ega bo'lgan kuchaytirgich holatida, ya'ni kirish signali amplitudasi bir necha voltni tashkil etganda, tabiiyki  $U_{ZI}$  kuchlanishning sokinlik rejimdagi qiymati  $U_{ZI,BERK}$  va  $U_{ZI,max}$  (tranzistor pasport ko'rsatmalari) kuchlanishlar yig'indisining yarmiga, ya'ni  $U_{ZI} = 0,5(U_{ZI,BERK} + U_{ZI,max})$ .

$U_{ZI}$  va  $I_S$  larning sokinlik rejimdagi qiymatlarini stok-zatvor xarakteristikasidan aniqlab,  $R_I$  ning qiymatini topish qiyin emas.

Ko'rileyotgan sxemada  $R_I$  rezistor ikkita vazifani bajaradi. Birinchidan, u sokinlik rejimida ishchi nuqta boshlang'ich holatini ta'minlaydi va ikkinchidan, unga yuklama toki bo'yicha (UE ulangan sxemada  $R_E$  dek) ketma-ket manfiy TAni kiritadi. Bu o'z navbatida kaskad kuchaytirish koeffitsiyentining kamayishiga olib keladi va sokinlik rejimini temperatura bo'yicha barqarorlaydi. O'zgaruvchan tok bo'yicha manfiy TAni yo'qotish uchun  $R_I$  rezistor  $C_I$  kondensator bilan shuntlanadi.

A rejimda ishlovchi kuchaytirgichlar uchun sokinlik rejimida tranzistorning istoki va stoki orasidagi kuchlanish  $U_{SI} = -I_S \cdot R_S$  teng qilib olinadi. Bunda  $E_M = U_{SI} + I_S \cdot R_S + I_S \cdot R_I = U_{SI,max}$  (pasport ko'rsatmasi) dan ortmasligi kerak.



8.26-rasm. UI ulangan  $n -$  kanali  $p - n$  o'tish bilan boshqariladigan MTning umumlashgan dinamik xarakteristikalari.

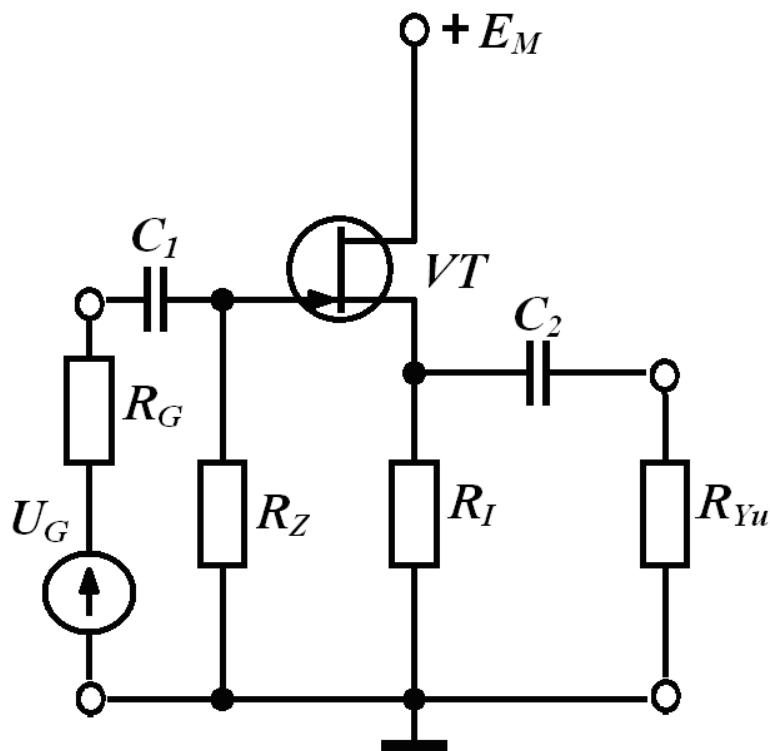
Katta signal rejimi uchun kuchaytirgichning statik uzatish xarakteristikalarini uchta parametrlarini  $I_S$ ,  $U_{ZI}$ ,  $U_{SI}$  o‘zaro bog‘lovchi umumlashgan grafik sifatida ifodalash mumkin. VS264D tranzistorli kaskadni parametrlari  $E_M=15V$ ,  $R_S=2,5$  kOm bo‘lgandagi umumlashgan garfigi 8.26-rasmda keltirilgan.

Bu yerda A nuqta koordinatalari bir vaqtning o‘zida barcha uchta parametrlar: chiqish toki hamda kirish va chiqish kuchlanishlarini aniqlaydi. Berilgan signal amplitudasi uchun kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyentini topish mumkin.

**US sxemada ulangan kuchaytirgich kaskad (istok qaytargich).** US ulangan MT asosidagi kuchaytirgich kaskadning prinsipial sxemasi 8.27-rasmda ko‘rsatilgan. Sxemada  $n$  – kanali  $p$  –  $n$  o‘tish bilan boshqariladigan MT qo‘llanilgan.

Sxemada stok elektrodi umumiyl shinaga kuchlanish manbai  $E_M$  ning juda kichik qarshiligi orqali ulangan, ya’ni stok elektrodi kirish va chiqish zanjirlari uchun umumiyydir.

Istok qaytargichda chiqish signali amplitudasi kirishdagi signal amplitudasi va fazasini qaytaradi. Bu ikki omil kaskadning kuchlanish qaytargich deb atalishiga asos bo‘ldi. Kuchaytirish koeffitsiyentining birga yaqin qiymati 100 % li manfiy TA hisobiga hosil bo‘ladi.



8.27-rasm. US ulangan MT asosidagi kuchaytirgich kaskadning sxemasi.

$p - n$  o‘tish bilan boshqariladigan MTni kuchlanish qaytargichning kirish qarshiligi teskari siljitelgan boshqaruvchi  $p - n$  o‘tishning differensial qarshiligidan iborat bo‘ladi.

MDYA – tranzistor asosidagi kuchlanish qaytargichning kirish qarshiligi bundan ham katta bo‘ladi, chunki u zatvor ostidagi dielektrik parda qarshiligi bilan aniqlanib,  $\sim 100$  MOmni tashkil etadi.

## Nazorat savollari

1. Elektron kuchaytirgichlar qaysi belgilariga ko‘ra tasniflanadilar?
2. Kuchaytirgichlarning asosiy xarakteristika va parametrlarini aytib bering. Ularning o‘ziga xos xususiyatlari nimada?
3. Nimaga kuchaytirgich A sinfda ishlaganda eng kichik FIK ga ega bo‘ladi?
4. Nimaga kuchaytirgich B sinfda ishlaganda simmetrik signal shakli sezilarli buziladi?
5. AB kuchaytirgich sinfi B sinfdan qanday farq qiladi va u qanday qurilmalarda ishlatiladi?
6. Kuchaytirgichlarda TA deb nimaga aytildi?
7. Kuchaytirgich sxemasiga manfiy TA kiritilganda kuchaytirish koeffitsiyenti qanday o‘zgaradi va u kuchaytirgichning barqaror ishlashiga ta’sir etadimi?
8. Tarkibiy tranzistor nima?
9. Darlington juftligini ishlash prinsipi va xarakteristikalarini ifodalab bering.
10. BTli sodda kuchaytirgich kaskadi ishchi nuqtasini qaysi parametrlar belgilaydi?
11. MTli sodda kuchaytirgich kaskadi ishchi nuqtasini qaysi parametrlar belgilaydi?
12. Ko‘p kaskadli kuchaytirgich deganda nimani tushunasiz?

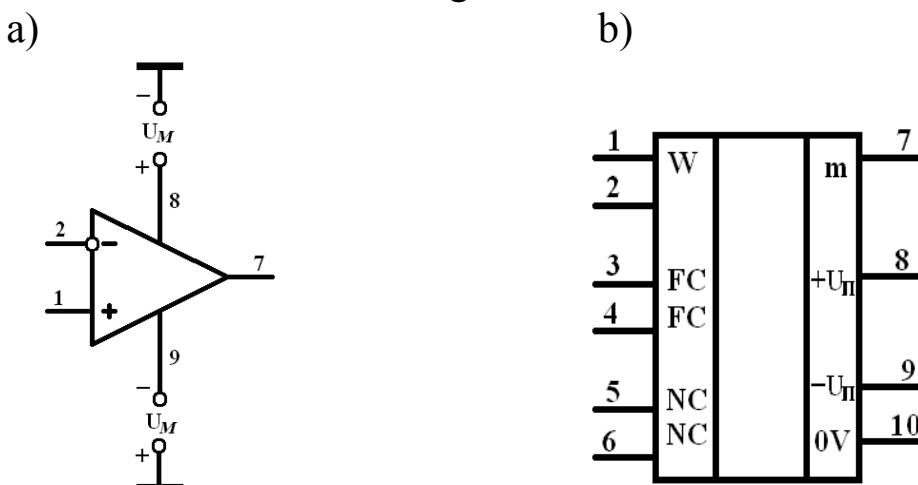
## IX BOB

# OPERATSION KUCHAYTIRGICHLAR

### 9.1. Umumiy ma'lumotlar

**Operatsion kuchaytirgich** (OK) deb, analog signallar ustidan turli amallarni bajarishga mo'ljallangan, differensial kuchaytirish prinsipiiga asoslangan, kuchlanish bo'yicha katta kuchaytirish koeffitsiyentiga ega bo'lgan ( $K_U=10^4 \div 10^6$ ) integral o'zgarmas tok kuchaytirgichiga aytildi. Bunday amallarga qo'shish, ayirish, ko'paytirish, bo'lish, integrallash, differensiallash, masshtablash kabi matematik amallar kiradi. Hozirgi kunda OKlar analog va raqamli qurilmalarda kuchaytirish, cheklash, ko'paytirish, chastotani filtrlash, generatsiyalash, signallarni barqarorlashda qo'llanilib kelmoqda. Buning uchun OKlarga musbat va manfiy teskari aloqa (TA) zanjirlari kiritiladi. TA zanjirlari yordamida OKlar yuqorida qayd etilgan **amallarni (operatsiyalarni)** bajaradilar. Qurilmalarning nomi ham shundan kelib chiqadi.

OKning elektr sxemalarda keltiriladigan shartli belgisi 9.1a-rasmida ko'rsatilgan bo'lib, uning tarkibidagi ulanish elektrodlari, umumiy shina va tashqi tahrirlovchi elementlar ko'rsatilmaydi. OKlarning standart grafik belgilanishi 9.1b-rasmida ko'rsatilgan. Sxemada kuchlanish manbaiga ulanish elektrodlaridan tashqari, kuchaytirgichning talab etilgan logarifmik ACHX ko'rinishini shakllantiruvchi chastotani korreksiyalovchi elektrodlar ham ko'rsatilgan.



9.1-rasm. OKning shartli (a) va standart grafik (b) belgilanishi.

OK ikkita kirishga ega: ***inverslaydigan*** (aylana yoki «-» ishora bilan belgilangan) va ***inverslamaydigan***. Agar signal OKning inverslaydigan kirishiga berilsa, u holda chiqishdagi signal  $180^\circ$  ga siljigan, ya’ni inverslangan bo‘ladi. Agar signal OKning inverslamaydigan kirishga berilsa, u holda chiqishdagi signal kirish signali bilan bir xil fazada bo‘ladi.

OKda ikki qutbli ( $\pm 3$  V...  $\pm 20$  V) kuchlanish manbai qo‘llaniladi. Bu manbalarning ikkinchi qutblari, odatda, kirish va chiqish signallari uchun umumiy shina bo‘lib hisoblanadi va ko‘p hollarda OKga ulanmaydi.

OKlar o‘z xususiyatlarga ko‘ra ideal kuchaytirgichlarga yaqin. ***Ideal kuchaytirgich***: cheksiz katta kuchaytirish koeffitsiyentiga; cheksiz katta kirish qarshiligi; nolga teng bo‘lgan chiqish qarshiligidagi; inverslaydigan va inverslamaydigan kirishlarga, bir xil signal berilganda nolga teng bo‘lgan chiqish kuchlanishiga, cheksiz katta keng o‘tkazish polosasiga ega.

OKlar rivojlanishning uch bosqichidan o‘tdilar.

Birinchi bosqichda ***universal*** OKlar ishlab chiqilgan. Birinchi avlod OKlari  $n - p - n$  turli tranzistorlar asosida uch kaskadli tuzilma sxemasi bo‘yicha qurilgan bo‘lib, ularda yuklama sifatida rezistorlar qo‘llanilgan. Bunday OKlarga K140UD1 va K140UD5 turdagagi kuchaytirgichlar kiradi. Bu OKlarning asosiy kamchiligi uncha katta bo‘lmagan kuchaytirish koeffitsiyenti ( $K_U = 300 \div 4000$ ) va kichik kirish qarshiligi ( $R_{KIR} \approx 4$  kOm) edi.

Ikkinci bosqich OKlarida bu kamchiliklar yo‘qotilgan, chunki ular ikki kaskadli sxemalardan tuzilgan. Tok bo‘yicha katta kuchaytirish koeffitsiyentiga ega bo‘lgan tarkibiy tranzistorlar qo‘llash va yuklamadagi rezistorlarni dinamik yuklamalarga almashtirish yo‘li bilan xarakteristikalarining yaxshilanishiga erishilgan. Barqaror tok generatorlari dinamik yuklamalar bo‘lib, ular o‘zgaruvchan tokka nisbatan katta qarshilik qiymatini ta’minlaydi. Ikkinci avlod ba’zi OKlarida kirish kaskadi  $p - n$  o‘tish bilan boshqariladigan  $n -$  kanalli MTLar asosida differensial sxema bo‘yicha bajarilgan. Bu holat OK kirish qarshilagini oshirishga imkon berdi. Ikkinci avlod integral OKlariga  $K_U = 45000$  bo‘lgan K140UD7 turdagagi kuchaytirgich kiradi. Uning kamchiligi – tezkorligining chegaralanganligi.

Uchinchi bosqich OKlari bir vaqtning o‘zida yuqori kirish qarshiligi, katta kuchaytirish koeffitsiyenti va yuqori tezkorlikka ega. Bunday OKlarning o‘ziga xosligi shundaki, ularda tok bo‘yicha juda

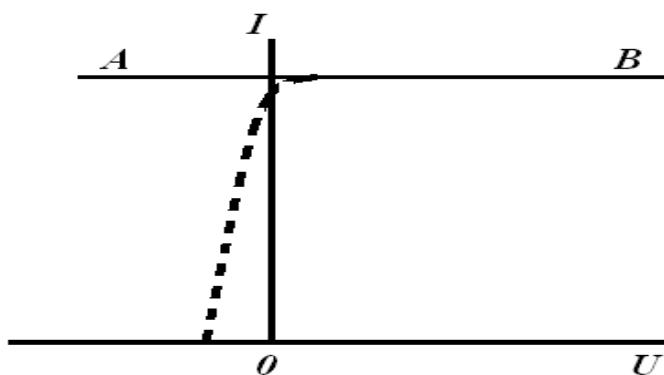
katta kuchaytirish koeffitsiyenti ( $\beta = 10^3 \div 10^4$ )ga ega bo‘lgan tranzistorlar qo‘llanilgan. Uchinchi avlod integral OKlariga K140UD6 turdagи kuchaytirgichlar kiradi. To‘rtinchi avlod (maxsus) OKlarining ba’zi parametrlari rekord qiymatlarga ega. Ularga, masalan, kuchlanish bo‘yicha juda katta kuchaytirish koeffitsiyenti ( $K_U = 10^6$ ) ga ega bo‘lgan K152UD5 turdagи, chiqish kuchlanishining ortish tezligi yuqori (75 V/mks dan katta) bo‘lgan K154UD2 turdagи va kichik iste’mol toki (0,5 mA dan kam) ga ega bo‘lgan K140UD12 turdagи OKlar kiradi.

## 9.2. Analog integral mikrosxemalarning negiz elementlari

**Barqaror tok generatori.** Ixtiyoriy zanjirdan avvaldan belgilangan qiymatli tok oqishini ta’minlovchi elektron qurilma **barqaror tok generatori (BTG)** deb ataladi. Yuklamadan oqayotgan tokning qiymati kuchlanish manbai, zanjir parametrlari va temperatura o‘zgarishlariga bog‘liq bo‘lmaydi.

BTGning vazifasi kirish kuchlanishi va yuklama qiymati o‘zgarganda chiqish toki qiymatini o‘zgarmas saqlashdan iborat bo‘lib, ular turli funksional vazifalarni bajaruvchi analog va raqamli mikrosxemalarda ishlatiladi.

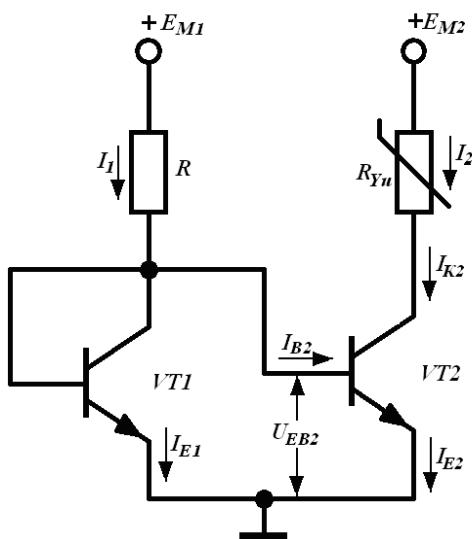
O‘zgarmas tok qiymatini faqat cheksiz katta dinamik qarshilikka ega bo‘lgan ideal tok manbai ta’minlashi mumkin. Ideal tok manbai VAXi gorizontal AB to‘g‘ri chiziqdan iborat (9.2-rasm). UB sxemada ulangan BTning chiqish xarakteristikasi ideal tok generatori VAXiga yaqin bo‘ladi. Demak, UB sxemada ulangan tranzistor amalda tok generatori vazifasini bajarishi mumkin. Lekin temperaturaviy barqarorlikni va keng dinamik diapazonni ta’minlash uchun amalda ikkita yoki undan ko‘p tranzistor ishlatiladi.



9.2-rasm. Ideal BTG VAXi.

Eng sodda BTG sxemasi 9.3-rasmida ko'rsatilgan. Sxemada  $I_1$  tok zanjiriga to'g'ri siljtilgan diod ulanishli, tayanch tranzistor deb ataluvchi VT1 tranzistor ulangan. U juda kichik qarshilikka ega. Shuning uchun VT1 kuchlanish generatori vazifasini o'taydi. U  $R_{Yu}$  boshqariluvchi zanjir bilan ketma-ket ulangan VT2 tranzistorning emitter - baza o'tishini kuchlanish bilan ta'minlaydi.

VT2 tranzistor emitter - baza kuchlanishi bilan boshqarilgani munosabati bilan uning xususiyatlari UB sxemaning xususiyatlariga mos keladi. Ma'lumki, UB ulangan sxemada aktiv rejimda kollektor toki kollektordagi kuchlanishga deyarli bog'liq bo'lmaydi (9.3-rasm). Shuning uchun ixtiyoriy  $R_{Yu}$  dan o'tayotgan tok  $I_2$  tayanch kuchlanish  $U_{EB2}$  bilan aniqlanadi.  $I_2 = I_1$  ekanligini amalda ko'rsatamiz.



9.3-rasm. Sodda BTG sxemasi.

$I_{E1}$  va  $I_{E2}$  toklar yuqori aniqlikda

$$I_E = I_0 \exp(U_{BE} / \varphi_T) \quad (9.1)$$

ifoda bilan approksimatsiyalanadi, bu yerda,  $I_0$  – teskari siljtilgan EO'ning to'yinish toki. Tranzistorlarning  $I_{E0}$  va  $\varphi_T$  parametrлари aynan bir xil bo'lgani uchun  $U_{BE1} = U_{BE2}$  shartdan

$$I_{E1} = I_{E2} . \quad (9.2)$$

9.3-rasmdan

$$I_1 = I_{E1} + I_{B2}, \quad I_2 = I_{K2} = I_{E2} - I_{B2} .$$

(9.2)ni e'tiborga olgan holda,

$$I_2 = I_1 - 2I_{B^2} \quad (9.3)$$

yozish mumkin. Baza toki kollektor tokidan  $50\div100$  marta kichik bo‘ladi. Shuning uchun, hisoblashlarda  $I_2 = I_1$  deb olish mumkin. Bundagi xatolik  $1\div2\%$  dan oshmaydi. Demak,  $R_{Yu}$  yuklama zanjiridagi chiqish toki  $I_2$ , zanjir qanday bo‘lishidan qat’i nazar, kirish tokini ham qiymat, ham yo‘nalish bo‘yicha takrorlaydi. Kirish toki qiymatiga kelsak, u yetarli aniqlik bilan  $I_1 = (E_{M1} - 0.6) / R$  ga teng.

$I_1$  tokning o'zgarmasligi barqarorlashgan kuchlanish manbai  $E_{M1}$  dan foydalanish hisobiga erishiladi. Natijada  $I_2$  tokning zanjir parametrlari  $E_{M2}$  va  $R_{Y_u}$  ga bog'liqligi yo'qotiladi.

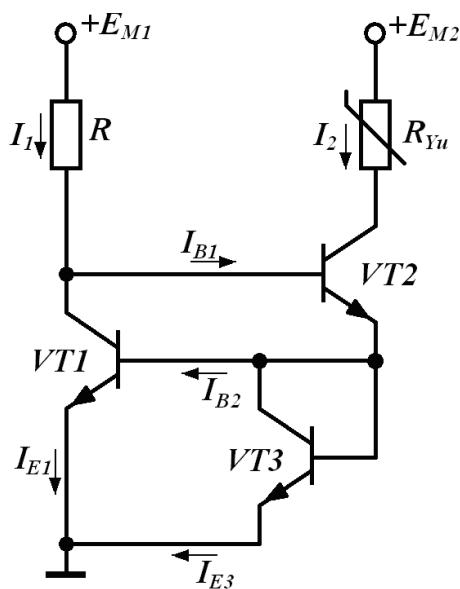
Lekin bunday BTGda  $I_2$  tokning temperatura bo'yicha barqarorligi ta'minlanmaydi, chunki baza toki  $I_{B2}$  temperatura o'zgarishlariga juda bog'liq.  $I_2$  tokning temperatura bo'yicha barqarorligini ta'minlash uchun murakkabroq sxemalardan foydalaniladi.

Masalan, 9.4-rasmida BTGning uchta tranzistorli sxemasi (Uilson tok ko‘zgusi) keltirilgan. Unda boshqaruvchi VT1 va VT2 tranzistorlarnig baza toklari qarama-qarshi yo‘nalgan.

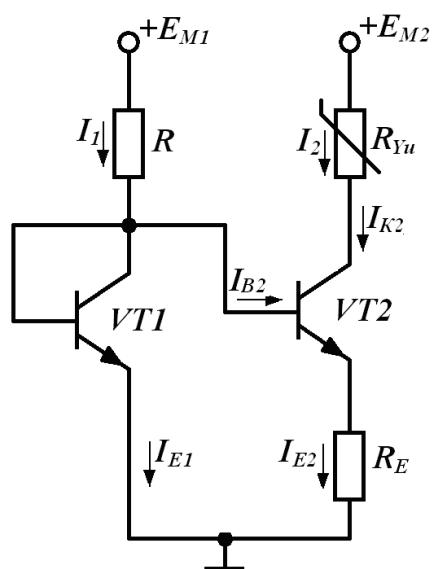
## Sxemadan

$$I_1 - I_{B2} + I_{B1} = I_{E1}, \quad I_2 + I_{B2} - I_{B1} = I_{E3}$$

ko'rinib turibdi.



#### 9.4-rasm. Uilson tok ko‘zgusi sxemasi.



## 9.5-rasm. Aktiv tok transformatori.

VT1 va VT2 tranzistorlar egizak. Ularning ishlash rejimlari bir-birinikidan kollektor - baza kuchlanish bo'yicha farq qiladi. VT1 tranzistorning kollektor - baza kuchlanishi VT2 tranzistorning emitter - baza kuchlanishiga teng, ya'ni qiymati kichik. VT2 tranzistorning kollektor - baza kuchlanishi esa  $R$  rezistordagi va  $R_{Y_u}$  zanjirdagi kuchlanish pasayishlari bilan aniqlanadi va sezilarli darajada katta bo'lishi mumkin.

Lekin baza toki kollektor - baza kuchlanishi qiymatiga sust bog'langan, shuning uchun  $I_{B1} = I_{B2}$ . Emitter toklari ham 9.3-rasmdagi holat sabablariga ko'ra bir-biriga teng  $I_{E1} = I_{E3}$ . Natijada

$$I_2 = I_1 - 2(I_{B2} - I_{B1}) = I_1.$$

Bu ifodadan 9.3-rasmda keltirilgan sxemada kirish va chiqish toklarining qaytarilishi 9.4-sxemadagiga qaraganda yuqoriroqligi ko'rinish turibdi.

Qator integral sxemalarda tayanch toki  $I_1$  ( $I_2 \ll I_1$ ) qiymati katta bo'lgan kichik tokli BTGlar talab etiladi. Ushbu hollarda sodda BTGning takomillashgan sxemasidan foydalaniлади (9.5-rasm).

Bu sxema tok transformatori sxemasi deb ataladi. Uning uchun

$$I_{E2}R_E = U_{BE1} - U_{BE2}; U_{BE1} = E_M - I_1R \quad (9.4)$$

ifoda o'rini.

Ideallashtirilgan o'tish VAX (9.1) dan foydalanib,

$$U_{BE1} = \varphi_T \ln(I_1/I_0); \quad U_{BE2} = \varphi_T \ln(I_2/I_0) \quad (9.5)$$

yozish mumkin.

(9.4) va (9.5) ifodalardan

$$I_2 = \frac{\varphi_T}{R_E} \ln \frac{E_M - U_{BE1}}{I_2 R} \quad (9.6)$$

hosil qilamiz.  $I_2$  tokning berilgan qiymati asosida (9.6) dan foydalangan holda  $R_E$  rezistorning qarshiliginini topish mumkin:

$$R_E = \frac{\varphi_T}{I_2} \ln \frac{E_M - U_{BE1}}{I_2 R}. \quad (9.7)$$

Ushbu sxema soddaligiga qaramasdan, temperatura bo'yicha barqarorlikni yaxshi ta'minlaydi, chunki  $R_E$  rezistor orqali manfiy TA ga ega. Hisoblashlardan temperatura bir gradusga o'zgarganda tokning nobarqarorligi  $\Delta I_2 = 2,5$  mkA ni tashkil etishi ma'lum. Bundan tashqari,

$R_E=1$  kOm (statik qarshilik) bo‘lganda BTGning dinamik qarshiligi 1 MOmga yaqin bo‘ladi.

**O‘zgarmas kuchlanish sathini siljituvchi sxema**, ko‘p kaskadli o‘zgarmas tok kuchaytirgichlarda kaskadlarni kuchlanish bo‘yicha o‘zaro muvofiqlashtirishda keng qo‘llaniladi. Bunday sxemalar *sath translatorlari* deb ham ataladi. Ular navbatdagi kaskad kirishidagi signalning o‘zgarmas tashkil etuvchisini siljitishi va o‘zgaruvchan tashkil etuvchisini buzmasdan uzatishi kerak.

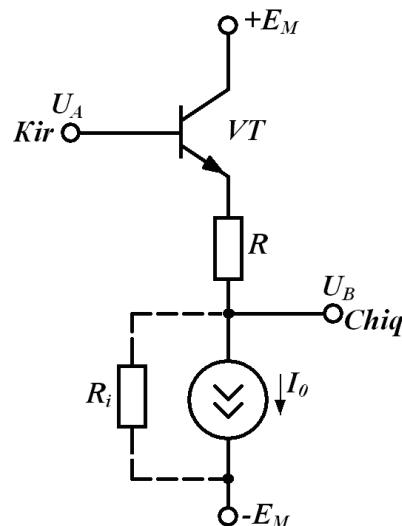
Eng sodda sath siljituvchi sxema bo‘lib emitter qaytargich xizmat qiladi. Uning chiqish (emitter) potensiali sathi baza potensiali sathidan  $U^*$  kattalikka past bo‘lib, signal  $K_U \approx 1$  koeffitsiyent bilan uzatiladi.

$U^*$  kattalik ochiq o‘tish kuchlanishi deb ataladi. Gap shundaki, normal tok rejimida (to‘g‘ri toklar  $I=10^{-3} \div 10^{-4}$  A oralig‘ida bo‘lganda), kremniyli  $p-n$  o‘tishdagi kuchlanish  $0,65 \div 0,7$  V bo‘ladi. Mikrorejimda esa (toklar  $I=10^{-5} \div 10^{-6}$  A bo‘lganda), kuchlanishning mos o‘zgarishlari  $0,52 \div 0,57$  V bo‘ladi.

Shunday qilib, toklar diapazoniga bog‘liq holda to‘g‘ri kuchlanishlar biroz farq qiladi, lekin diapazon oralig‘ida ularni o‘zgarmas deb hisoblash va parametr sifatida olish mumkin. Xona temperaturasi uchun normal rejimda  $U^*=0,7$  V, mikrorejimda esa  $U^*=0,5$  V deb qabul qilingan.

Agar kuchlanish sathini  $2U^*$  martaga pasaytirish kerak bo‘lsa, u holda kuchlanish qaytargichning emitter zanjiriga to‘g‘ri siljitelgan diod ulanadi.

Kuchlanish sathi  $U^*$ ga marta bo‘lmagan miqdorda siljitelishi zarur bo‘lsa, BTGdan foydalanishga asoslangan sath siljituvchi universal sxemadan foydalaniladi. Bu sxema 9.6-rasmda keltirilgan.



9.6-rasm. Kuchlanish sathini siljituvchi universal sxema.

Sxemada BTG VT tranzistor emitter zanjiriga ulangan bo‘lib, uning bazasi avvalgi kaskad chiqishi bilan bevosita ulangan. VT tranzistorning emitter potensiali  $I_0 \cdot R$  qiymatga pasayadi. Natijada, A nuqtaning potensiali qanday bo‘lishidan qat’i nazar, V nuqtaning potensiali

$$U_B = U_A - U_{BE} - RI_0. \quad (9.8)$$

Berilgan  $U_A$  da  $U_{BE}$  ning qiymati  $I_0$  tok qiymatiga mos bo‘ladi va natijada,  $R$  ning shunday qiymatini tanlash mumkinki,  $U_B$  ning qiymati avvaldan belgilangan qiymatga mos bo‘lsin.

Sxemaning chiqishidagi signal (V nuqta) kirishdagi (A nuqta) signalni qaytarishiga ishonch hosil qilish qiyin emas. (9.8) ifoda asosida  $I_0 = \text{const}$  bo‘lgani uchun

$$\Delta U_A = \Delta U_B - \Delta U_{BE}$$

bo‘ladi. Baza potensialining o‘zgarishi  $U_{BE}$  qiymatini o‘zgartira olmaydi, chunki tranzistor emitteri potensiali amalda shu ondayoq baza potensiali o‘zgarishiga mos keladi. Natijada,  $\Delta U_{BE} = 0$  va  $\Delta U_A = \Delta U_B$  bo‘ladi. BTGning dinamik qarshiligi  $R_i = \infty$  bo‘lsagina, yuqoridagi ifoda o‘rinli bo‘ladi.  $R_i$  ning qiymati odatda 100 kOm÷1 MOm,  $R$  esa 1÷2 kOm bo‘ladi. Shuning uchun signal uzatish koeffitsiyenti birga yaqin bo‘ladi.

**Differensial kuchaytirigichlar.** 8-bobda ko‘rib chiqilgan manfiy TAli kuchaytirgich kaskadlar kuchlanish bo‘yicha kichik kuchaytirish koeffitsiyentiga ega bo‘lgan holda yuqori barqarorlikka, nolining dreyfi kichik bo‘lishiga qaramasdan, turli xalaqitlar ta’siridan himoyalananman. Natijada kirishga signal berilmaganda chiqishda yolg‘on signallar paydo bo‘lishi mumkin. Xalaqitlar manbai bo‘lib:

1. Yuqori chastotali tebranishlarni generatsiyalovchi turli qurilmalar, masalan, radiouzatgich, yuqori chastotali apparaturalar;

2. Ishlaganida elektr zaryad hosil qiluvchi qurilmalar, masalan, elektr dvigatellar va generatorlar, avtomobillar dvigatellarini o‘t olidirish tizimlari va shunga o‘xhashlar xizmat qiladi.

Xalaqitlar signal sifatida elektron asbobga ta’milot manbalari liniyalaridan yoki signal kiritish va chiqarish zanjirlaridan kirishi mumkin. Hozirgi kunda xalaqitlar bilan kurashish uchun ko‘p samarali choralar ko‘rilgan. Ularning hammasi xalaqit signalini so‘ndirishga yo‘naltirilgan bo‘lib, chuqr manfiy TA kiritish shular jumlasidandir. TA foydali signal kuchaytirish koeffitsiyentini keskin kamayishiga olib

keladi, chunki xalaqit signali ham, foydali signal ham, bitta kirishga beriladi. Shuning uchun, ham signal kuchaytirish koeffitsiyentini, ham xalaqitlarni so‘ndirish koeffitsiyentini oshirish uchun kuchaytirgich:

- xalaqit uchun chuqur manfiy TAni ta’minlashi;
- bir vaqtida foydali signal uchun manfiy TAni yo‘qotishi kerak.

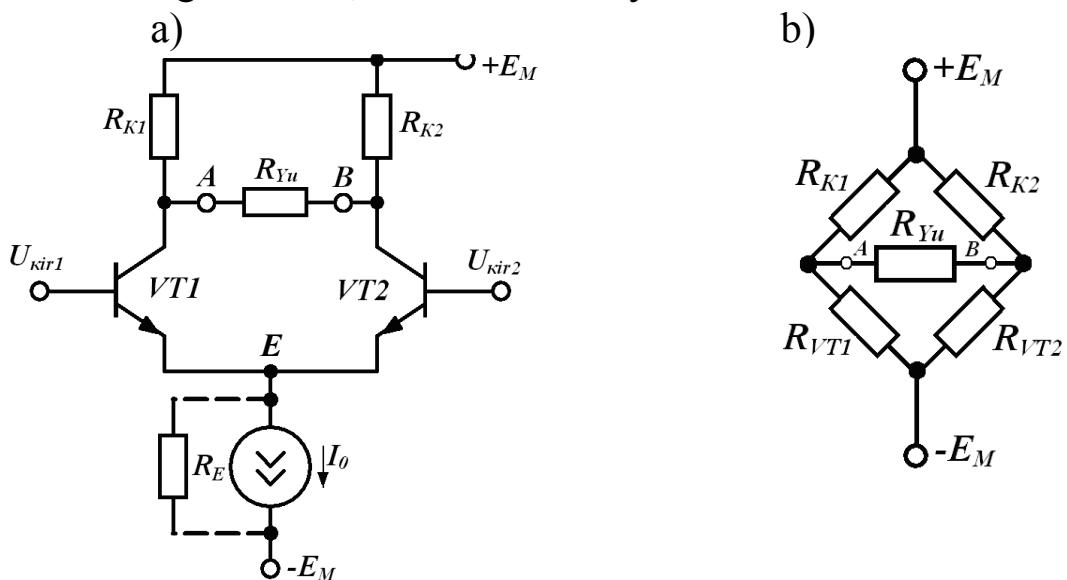
Bu talablarga ***differensial kuchaytirgich (DK)*** javob beradi. DKda chiqish kuchlanishi har bir kaskad chiqish kuchlanishlarining ayirmasi sifatida shakllanib, ko‘prik sxema ko‘rinishida bo‘ladi. Ko‘prik sxemalar o‘lchashlarning turli xatoliklarini kompensatsiyalash uchun qo‘llaniladi. Bu xatoliklar barqarorlikni buzuvchi omillar hisobiga hosil bo‘ladi.

DKning ananaviy sxemasi 9.7a-rasmda keltirilgan. Kuchaytirgich ikkita simmetrik yelkadan tashkil topgan bo‘lib, birinchisi VT1 tranzistor va  $R_{K1}$  rezistordan, ikkinchisi esa VT2 tranzistor va  $R_{K2}$  rezistordan tashkil topgan.  $R_E$  rezistor ikkala yelka uchun umumiyligida. Har bir yelka manfiy TAli UE ulangan kaskadni tashkil etadi. Sxemaning boshlang‘ich ish rejimi  $I_0$  tok bilan aniqlanuvchi BTG yoki uni o‘rnini bosuvchi katta nominalli  $R_E$  rezistor bilan ta’minlanadi.

DK elementlari ko‘prik sxema hosil qiladi (9.7b-rasm). Sxema diagonallaridan biriga ikki qutbli kuchlanish manbai  $\pm E_M$ , ikkinchisiga esa – yuklama qarshiligi  $R_{Yu}$  ulangan. Sxemadan foydalananilgan holda, ko‘prik balansi sharti, ya’ni uning chiqish kuchlanishi  $U_{CHIQ} = U_A - U_B$  nolga teng bo‘ladi:

$$R_{VT1} \cdot R_{K2} = R_{VT2} \cdot R_{K1}. \quad (9.9)$$

Shart bajarilganda, ya’ni  $E_M$  kuchlanishlar va ko‘prik yelkalari qarshiliklari o‘zgarsa ham, balans buzilmaydi.



9.7-rasm. Differensial kuchaytirgich (a) va uning ekvivalent sxemasi (b).

VT1 va VT2 tranzistorlar parametrlari bir xil ( $R_{VT1} = R_{VT2}$ ),  $R_{K1} = R_{K2}$  bo‘lgan ideal DK xususiyatlarini ko‘rib chiqamiz.  $U_{KIR1} = U_{KIR2}$  bo‘lganda kollektorlar potensiallari  $U_{K1}$  va  $U_{K2}$  bir xil, natijada, yuklamadagi chiqish kuchlanishi  $U_{CHIQ} = U_{K1} - U_{K2} = 0$  bo‘ladi. Sxema simmetrik bo‘lgani uchun, kuchlanish manbai va temperatura bir vaqtda o‘zgarganda, chiqish kuchlanishi  $U_{CHIQ} = 0$  qiymati saqlanib qoladi, ya’ni ideal DKda nolning dreyfi bo‘lmaydi.

DK ikkita kuchlanish manbaidan ta’minlanadi. Bu manbalarning kuchlanishlari modul bo‘yicha bir-biriga teng. Ikkinci manba ( $-E_M$ )ning ishlatalishi VT1 va VT2 tranzistorlarning emitterlari potensiallarini ( $E$  nuqta) umumi shina potensialigacha kamaytirish imkonini beradi. Bu, birinchidan, DK kirishlariga signallar sathini siljimasdan uzatish (kiritish), ikkinchidan, ham musbat, ham manfiy kirish signallari bilan ishslash imkonini beradi.

DK kirishlariga amplitudalari teng va fazalari bir xil signallar beraylik. Bunday signallar *sinfaz* signallar deb ataladi. Sinfaz signallar manbai bo‘lib xalaqitlar xizmat qiladi. Agar sinfaz signallar musbat bo‘lsa, VT1 va VT2 tranzistorlarning emitter toklari qiymatlari ortadi. Natijada emitter toki orttirmasi  $\Delta I_E$  hosil bo‘ladi va u DK yelkalari orasida teng taqsimlanadi, kollektorlar potensiallari bir xil qiymatga o‘zgaradi. Natijada, bu holda ham  $U_{CHIQ} = 0$  bo‘ladi.

Real DKlarda  $R_{K1} \neq R_{K2}$  bo‘lgani uchun chiqishda kuchlanish hosil bo‘ladi. Sinfaz signallar uchun kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_{USF}$  ni hisoblaymiz. DK da  $R_E$  rezistor tok bo‘yicha ketma-ket manfiy TA hosil qiladi, tok orttirmasi esa unda manfiy TA signalini hosil qiladi. Demak,  $K_{USF}$  manfiy TAli kuchaytirgich kaskad uchun yozilgan oddiy formula bilan hisoblanishi mumkin. DKda  $R_E$  rezistor emitter zanjirlar umumi bo‘lgani uchun  $R_E$  o‘rniga  $2R_E$  ishlatish kerak, ya’ni

$$K_{USF} = \frac{R_{K1}}{2R_E} - \frac{R_{K2}}{2R_E} = \frac{\Delta R_K}{2R_E} . \quad (9.10)$$

Amalda sinfaz signal ishchi signaldan minglarcha marta katta bo‘lgani sababli,  $K_{USF} \ll 1$  bo‘lishiga intiliniladi. Buning uchun  $R_E$  qiymati oshirilishi kerak. Lekin IMSlarda katta nominalli rezistorlarni hosil qilish maqsadga muvofiq emas. Shuning uchun  $R_E$  rezistor o‘rniga katta nominalli rezistorning elektron ekvivalentidan foydalaniladi. Bunday

ekvivalent bo‘lib o‘zgaruvchan tokka qarshiligi bir necha MOmni tashkil etuvchi BTG xizmat qiladi.

Monolit IMSda kollektor qarshiliklari tarqoqligi  $\Delta R_K \pm 3\%$ dan ortmaydi. Baholash uchun,  $R_K$  larning qiymat bo‘yicha katta va kichik tomonga og‘ishi bir xil, lekin ishoralari bilan farq qiladi (eng noxush holat) deb hisoblaylik. Unda  $R_K = 5$  kOm,  $R_E = 1$  MOm bo‘lganda,  $K_{USF} \approx 0,3 \cdot 10^{-3}$  tashkil etadi. Shunday qilib, masalan, agar sinfaz signal amplitudasi 1 V bo‘lsa, berilgan  $K_{USF}$  da DK chiqishida 0,3 mV ga teng yolg‘on signal paydo bo‘ladi. Demak, bu holda kuchaytirish haqida emas, balki sinfaz signalni so‘ndirish haqida gapirish o‘rinli bo‘ladi.

DK simmetrik bo‘lgani sababli kirish signali  $U_{KIR}$  EO‘lar orasida teng taqsimlanadi: ularning birida kuchlanish  $0,5 \cdot U_{KIR}$  qiymatga ortadi, ikkinchisida esa shu qiymatga kamayadi.  $U_{KIR1}$  kuchlanishi ortsin,  $U_{KIR2}$  esa – kamaysin. Bunda VT1 tranzistorning emitter va kollektor toklari musbat orttirma, VT2 tranzistorning mos toklari esa – manfiy orttirma oladi. Natijada, chiqish kuchlanishi hosil bo‘ladi

$$U_{CQI} = \Delta I_{K1} \cdot R_{K1} - (-\Delta I_{K2} \cdot R_{K2}).$$

Emitter toklarining o‘zgarishi zanjirlar uchun umumiy  $R_E$  rezistorda manfiy TA signalini tashkil etuvchi

$$\Delta U_E = R_E (\Delta I_{E1} - \Delta I_{E2})$$

orttirma hosil qiladi.

Agar DK ideal simmetrik bo‘lsa,  $|\Delta I_{E1}| = |\Delta I_{E2}|$  va  $\Delta U_E = 0$ .

Natijada, emitterlar potensiali o‘zgarmas qoladi va DK uchun manfiy TA signali mavjud bo‘lmaydi. Shu sababli DKning kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti TASIZ UE ulangan kaskad uchun ilgari yozilgan ifoda bilan aniqlanadi:

$$K_U = \frac{\alpha R_K I_E}{\varphi_T} = -\frac{h_{21} R_K}{h_{11}} . \quad (9.11)$$

$\alpha \approx 1$ ,  $R_K = 5$  kOm,  $I_E = 1$  mA,  $\varphi_T = 0,025$  V<sup>-1</sup> bo‘lganda,  $K_U = -200$  bo‘ladi.

Amalda DKning to‘rt xil ulanishidan foydalaniladi: simmetrik kirish va chiqish; simmetrik kirish va nosimmetrik chiqish; nosimmetrik kirish va simmetrik chiqish; nosimmetrik kirish va chiqish.

Simmetrik kirishda signal manbai DK kirishlari orasiga (tranzistorlar bazalari orasiga) ulanadi. Simmetrik chiqishda yuklama qarshiligi DK chiqishlari orasiga (tranzistorlar kollektorlar orasiga) ulanadi.

Nosimmetrik kirishda signal manbai DKning bitta kirishi va umumiy shinasi orasiga ulanadi. Nosimmetrik chiqishda yuklama qarshiligi tranzistorlardan birining kollektori va umumiy shina oralig‘iga ulanadi.

DKning kuchaytirish koeffitsiyenti kirish signal berish usuliga, ya’ni kirish simmetrik yoki nosimmetrikligiga bog‘liq emas.

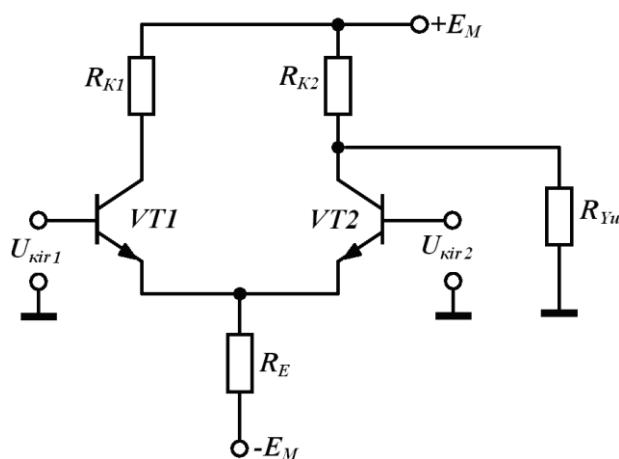
Nosimmetrik chiqishda yuklama bir elektrodi bilan tranzistorlar dan birining kollektoriga, boshqa elektrodi bilan esa – umumiy shinaga ulanadi. Bu holda  $K_U$  simmetrik chiqishdagiga nisbatan 2 marta kichik bo‘ladi.

Nosimmetrik kirish va chiqishda, agar kirish signali DK chiqish signali olinadigan yelka kirishiga berilgan bo‘lsa, bu holda kuchaytirishga DKning faqat bir yelkasi ishlaydi. Agar kirish signali DKning bir yelkasiga berilgan bo‘lsa-yu, chiqish signali boshqa yelka chiqishidan olinsa, birinchi holdagidek  $K_U$  ga ega bo‘lgan, inverslanmagan signal olinadi. Agar chiqish signali har doim berilgan bitta chiqishdan olinsa, DK kirishlariga «inverslaydigan» va «inverslamaydigan» degan nom beriladi.

Nosimmetrik kirish va chiqishli kaskad namunasi 9.8-rasmida keltirilgan. Bunda foydalanilmaydigan kirish kuchlanishi o‘zgarmas sathli qilib olinadi, masalan, umumiy shinaga ulanadi. Agar kirish signali  $U_{KIR1}$  ga berilsa, chiqishda inverslanmagan signal olinadi. Demak,  $U_{KIR1}$  inverslamaydigan kirish,  $U_{KIR2}$  esa – inverlaysidigan kirish bo‘ladi.

DKning asosiy parametrlaridan biri bo‘lib sinfaz signallarni so‘ndirish koeffitsiyenti (SSSK) hisoblanadi. SSSK deb  $K_{U,DF}$  ni  $K_{U,SF}$  ga nisbatining detsibellarda ifodalangan qiymati tushuniladi, ya’ni

$$SSSK = 20 \lg(K_{U,DF} / K_{U,SF}) \cdot$$



9.8-rasm. Nosimmetrik kirish va chiqishli DK.

Zamonaviy DKlarda SSSKning qiymati odatda  $60 \div 100$  dB orasida bo‘ladi.

DKning keyingi asosiy parametri uning dinamik diapazonidir. Dinamik diapazon deganda kuchaytirgich kirishidagi maksimal va minimal signallar amplitudalari nisbati tushuniladi

$$D(\text{dB}) = 20 \lg(K_{KIR.\max} / K_{KIR.\min}).$$

Minimal signal DKning xususiy xalaqitlari bilan, maksimal signal esa – signal shaklining buzilishlari bilan chegaralanadi. Nochiziqli buzilishlar signal ta’sirida tranzistor to‘yinish yoki berk rejimga o‘tganda hosil bo‘ladi.

Hisoblar ko‘rsatishicha, ruxsat etilgan maksimal kirish signali  $\varphi_T = r_E \cdot I_E$  dan katta bo‘lishi mumkin emas. Bu yerda  $r_E$  – EO’ning differensial qarshiligi;  $I_E$  – sokinlik rejimidagi emitter toki.  $r_E = 50$  Om va  $I_E = 12$  mA bo‘lganda  $\varphi_T = 50$  mV. Amalda signal buzilishlari katta bo‘lmasligi uchun kirish signali amplitudalari  $0,5 \cdot \varphi_T$  atrofida bo‘lmog‘i kerak. Gap shundaki,  $\varphi_T$  ga yaqinlashgan sari, emitter toki, u bilan birgalikda,  $r_E$  qarshilik qiymati va kuchaytirish koeffitsiyenti juda sezilarli darajada o‘zgaradi.

Turli modifikatsiyali DKlar o‘zlarining *aniqlik parametrlari* bilan xarakterlanadi.

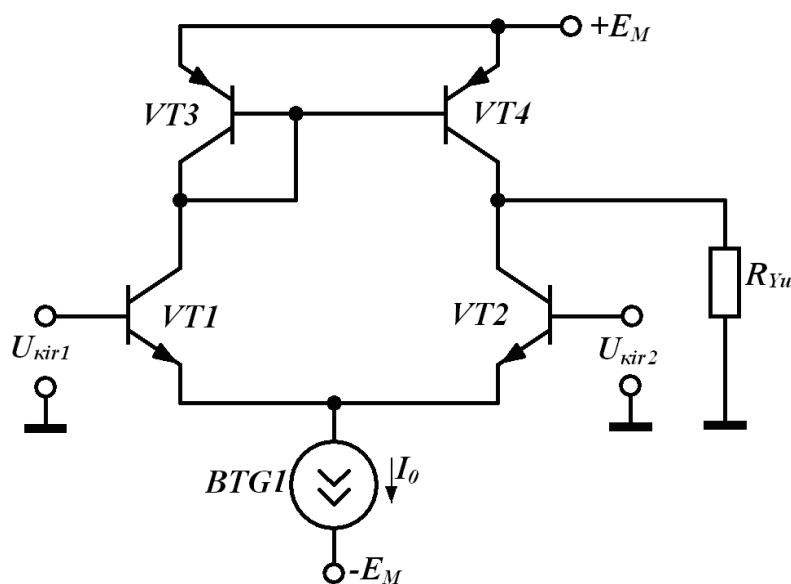
Shunday parametrlardan biri bo‘lib, nolning siljish kuchlanishi  $U_{SIL}$  xizmat qiladi. DK chiqishida nolga teng kuchlanish olish uchun kirishga beriladigan kuchlanish qiymati siljituvchi kuchlanish deb ataladi. Gap shundaki, yelkalar assimetriyasi hisobiga kirishda signal bo‘lman holda, chiqishda qandaydir kuchlanish paydo bo‘ladi. Bu kuchlanish signal sifatida qabul qilinishi mumkin. Turli DKlarda  $U_{SIL}$  qiymati  $30 \div 50$  mV bo‘lishi mumkin.  $U_{SIL}$  ning temperaturaga bog‘liqligini e’tiborga olish zarur. Bu bog‘liqlik **temperatura sezgirlik**  $\varepsilon_U = 0,05 \div 70$  mV/ $^{\circ}\text{S}$  bilan ifodalanadi.

DKning yana bir aniqlik parametri – siljitish toki  $\Delta I_{SIL}$  dir. U ***kirish toklari ayirmasidan*** iborat. Parametrning an’anaviy qiymatlari mikroampperlardan nanoamper ulushlarigacha bo‘ladi. Siljish toki signal manbai qarshiligi  $R_G$  orqali o‘tib, unda yolg‘on signal hosil qiladi. Masalan, agar  $\Delta I_{SIL} = 20$  nA va  $R_G = 100$  kOm bo‘lsa,  $\Delta I_{SIL} \cdot R_G = 2$  mV ni tashkil etadi.

**O‘rtacha kirish toki**  $I_{KIR.O\cdot RT}$  – ham DKning aniqlik parametrlaridan hisoblanadi. O‘rtacha kirish toki siljish tokidan ancha katta qiymatga ega va turli DK larda  $1 \div 7 \cdot 10^3$  nA bo‘ladi. O‘rtacha kirish toki

signal manbai qarshiligi  $R_G$  orqali o‘tib, unda kuchlanish pasayishi hosil qiladi. Bu kuchlanish o‘zini kiruvchi sinfaz signaldek tutadi.  $K_{U.SF}$  marta so‘ndirilgan ushbu kuchlanish DK chiqishida yolg‘on signal sifatida hosil bo‘ladi.

DK kuchaytirish koeffitsiyenti kollektor zanjiridagi  $R_K$  yuklama qarshiligiga bog‘liq bo‘ladi. Integral texnologiyada  $R_K$  qiymatining ortishi bilan, kristallda u egallagan yuza ortadi va tranzistorlar ish rejimlari saqlangan holda, kuchlanish manbai qiymati ham ortadi. Shuning uchun DKLarda kuchaytirish koeffitsiyentini oshirish uchun,  $R_K$  rezistorlar o‘rniga, dinamik (aktiv) yuklamadan foydalilaniladi. Dinamik yuklama bipolar yoki maydoniy tranzistorlar asosida hosil qilinadi. Yuklama sifatida ikkinchi BTG ishlatilgan DK sxemasi 9.9-rasmda keltirilgan. Ikkinchi BTG  $p - n - p$  turli VT3 va VT4 tranzistorlar asosida yaratilgan. Birinchi BTG ilgarigidek DK sokinlik rejimini belgilaydi va emitter qarshiligi sifatida ishlatiladi.



9.9-rasm. Dinamik yuklamalı DK sxemasi.

BTGlarning statik qarshiligi differensial qarshiligiga nisbatan ko‘p marta kichik. Bu holda BTGdan sokinlik toki oqib o‘tishi hisobiga kuchlanish pasayishi, uning statik qarshiligi bilan aniqlanadi. Signal berilganda kollektor toklarining o‘zgarishi hisobiga chiqish kuchlanishining o‘zgarishi uning differensial qarshiligi bilan bog‘liq bo‘ladi. Shuning uchun (9.11) formulada  $R_K$  o‘rniga  $R_{DIF}$  qo‘yilishi kerak. Bunda kuchaytirish koeffitsiyentining kaskadda ruxsat etilgan maksimal qiymati topiladi. Tashqi yuklama ulanganda kuchaytirish koeffitsiyentining

absolyut qiymati faqat uning qarshiligi  $R_{Y_u}$  bilan aniqlanadi, ya’ni (9.11) formulada  $R_K$  o‘rniga  $R_{Y_u}$  qo‘yilishi kerak.

DKning asosiy parametrlariga differensial va sinfaz signallarni kuchaytirish koeffitsiyentidan, sinfaz tashkil etuvchini so‘ndirish koeffitsiyentidan tashqari kirish va chiqish qarshiliklari ham kiradi.

Simmetrik chiqishda yuklama qarshiligi  $R_{Y_u}$  e’tiborga olinmaganda DKning chiqish qarshiligi

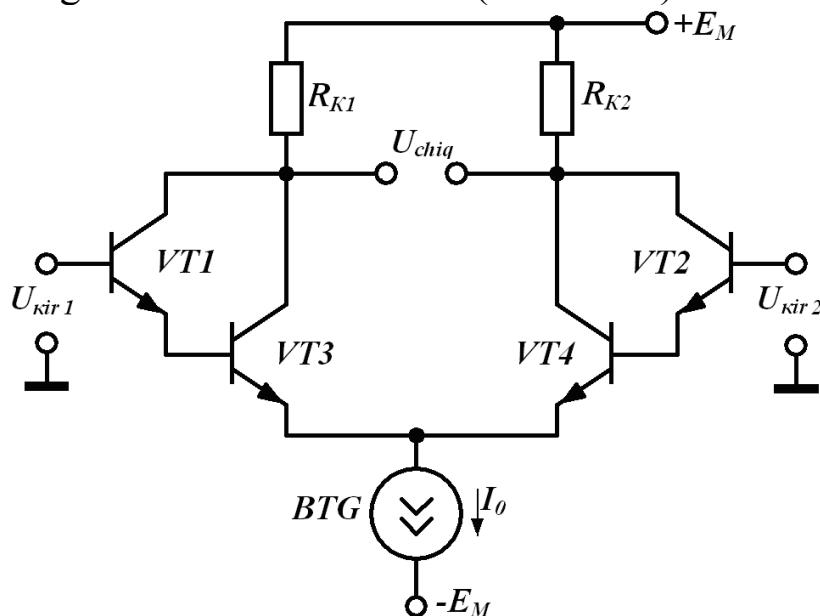
$$R_{CHIQ} \cong R_{K_1} + R_{K_2}.$$

Simmetrik kirishda DKning kirish qarshiligi chap va o‘ng tomonlar kirish qarshiliklari yig‘indisiga teng bo‘ladi va signal manbaiga nisbatan ketma-ket ulangan bo‘ladi.  $R_E=0$  bo‘lganda:

$$R_{KIR} = 2[(\beta+1)r_E + r_B].$$

$\beta = 100$ ,  $r_E = 250$  Om va  $r_B = 150$  Om bo‘lsin, bunda  $R_{KIR} = 5,35$  kOm bo‘ladi.

$\beta$  ning qiymati tranzistor sokinlik tokiga  $I_{B0}$  bog‘liq. Shuning uchun kirish qarshiligini oshirish uchun DKni kichik signal rejimida ishlatalish kerak. Kaskad kuchaytirish koeffitsiyenti va DK kirish qarshiligini sezilarli oshirish maqsadida tarkibiy tranzistorlardan foydalaniladi. Ko‘proq Darlington sxemasi ishlataladi (9.10-rasm).



9.10-rasm. Tarkibiy tranzistorlar asosidagi DK sxemasi.

Bunday DKning tok bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti

$$K_I \approx h_{21E}^2 = \beta^2$$

Tarkibiy tranzistorning kirish qarshiligi

$$R = \frac{U_{BE}}{I_B} = \frac{U_{BE1} + U_{BE2}}{I_{B1}} = R_{KIR1} + \frac{U_{BE2}}{I_{B1}}$$

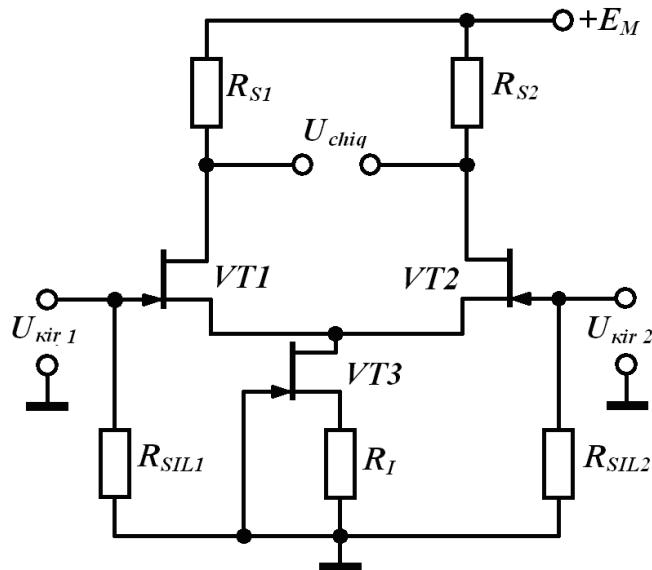
bo‘ladi. O‘zgartirishlarni kiritib:

$$R_{KIR} = R_{KIR1} + (\beta + 1)R_{KIR2} \approx \beta R_{KIR2}$$

Demak, tarkibiy tranzistorlar qo‘llanilganda DK kirish qarshiligi  $\beta$  marta ortar ekan.

DK kirish qarshiligini kichik kirish tokiga ega MTlarni qo‘llab ham oshirish mumkin. Bunday sxemalarni yaratishda  $p - n$  o‘tish bilan boshqariluvchi MTlar afzal hisoblanadi, chunki ular xarakteristikalarining barqarorligi yuqoriq.

Kanali  $p-n$  o‘tish bilan boshqariladigan  $n$  – kanalli MTlar asosidagi DKning an’anaviy sxemasi 9.11-rasmida keltirilgan. Tok belgilovchi BTG VT3 tranzistor bilan  $R_I$  rezistor asosida hosil qilingan.



9.11-rasm. MTlar asosidagi DK sxemasi.

$R_{SIL1}$  va  $R_{SIL2}$  rezistorlar VT1 va VT2 tranzistorlar zatvoriga boshlang‘ich siljitim berish uchun xizmat qiladi. DKning kirish qarshiligi teskari siljitelgan  $p - n$  o‘tishning differentials qarshiligidan iborat bo‘ladi va  $10^8 \div 10^{10}$  Om ni tashkil etadi.

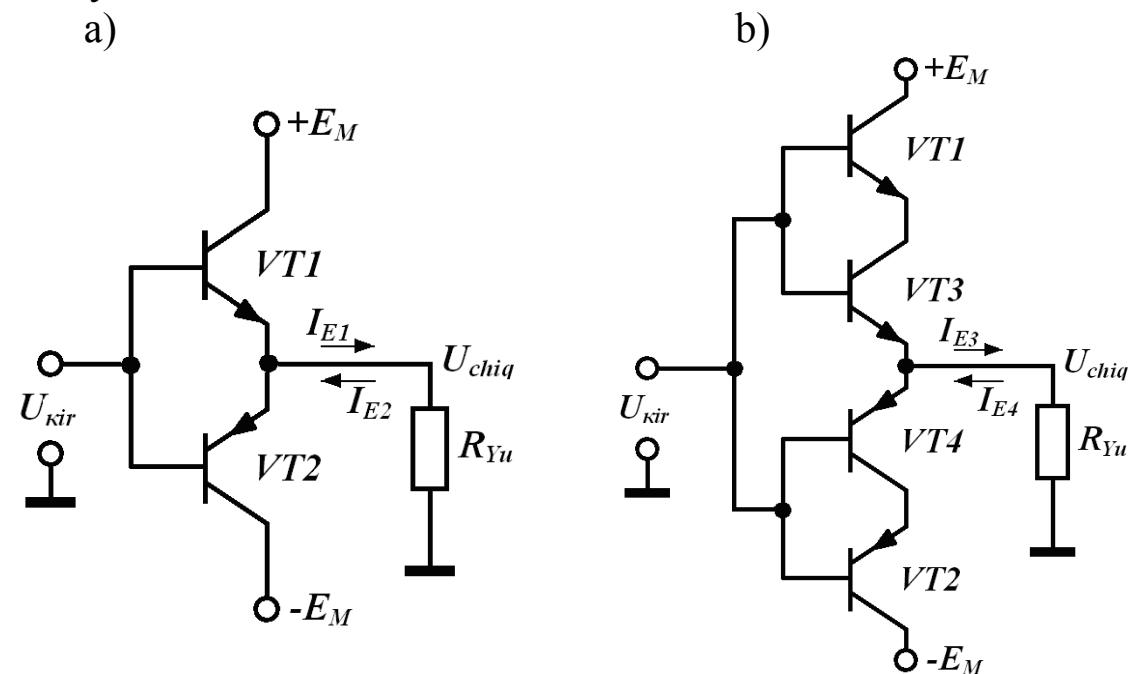
Ba'zan DK kirish qarshiligini oshirish uchun  $n - n$  o'tish bilan boshqariladigan MT va  $n-p-n$  tuzilmali BTlardan tashkil topgan tarkibiy tranzistorlardan foydalilanadi. DKlarning barcha ko'rigan turlari har xil OKlarning kirish kaskadlari sifatida ishlataladi.

**Kuchaytirgichlarning chiqish kaskadlari.** Kuchaytirgichlarning chiqish kaskadlari (CHK) yuklamada  $0,01 \div 10^2$   $\text{Vt}$  bo'lgan yetarlicha katta quvvatni ta'minlashi zarur. Buning uchun CHKlari tranzistorlari tok va kuchlanishlarning katta qiymatlarida ishlashi kerak. Demak, kuchlanish manbaining asosiy quvvatini iste'mol qilishi kerak. Shuning uchun, FIKni oshirish maqsadida sokinlik rejimida (ya'ni signal bo'limgan holda) kaskadning toki nolga yaqin bo'lishi maqbul.

Emitter qaytargich turdag'i bir taktli CHKlar A sinf rejimida va FIKning kichikligi sababli chiqish quvvatining kichik qiymatlarida ishlaydi.

Chiqish quvvati katta CHKlarda faqat ikki taktli kuchaytirgich kaskadlar ishlataladi. Bunday kuchaytirgichlar B va AB sinf rejimlarida tranzistorlarning ketma-ket ishlashi bilan ta'minlanadi.

Komplementar BT (KBT) va injeksiya – voltaik tranzistor (IVT)lar asosidagi B sinfida ishlaydigan ikki taktli kuchaytirgich sxemasi 9.12a va b-rasmda ko'rsatilgan: VT1 tranzistor  $n - p - n$ , VT2 tranzistor esa  $-p - n - p$  tuzilishga ega. Tranzistorlar emitter zanjiriga yuklama  $R_{Yu}$  ulangan bo'lib, ular kuchlanish qaytargich (emitter qaytargich) rejimida ishlaydi.



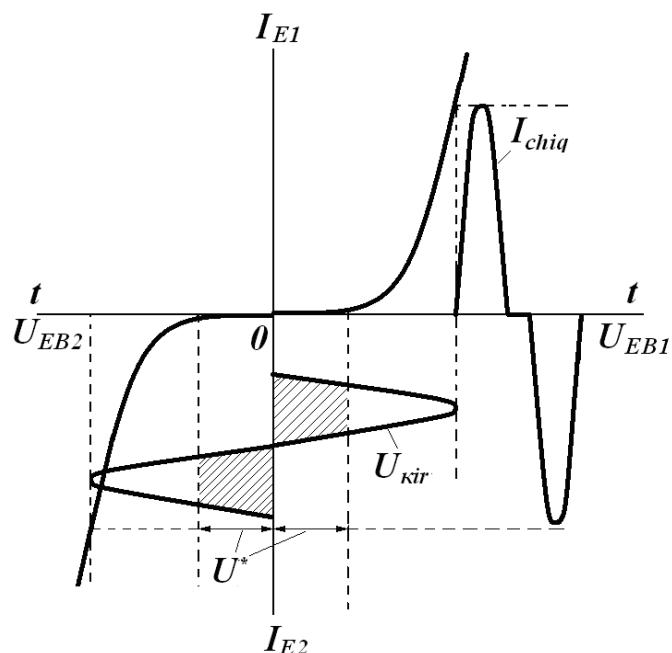
9.12-rasm. B sinfida ishlaydigan ikki taktli kuchaytirgich sxemalari:  
BT (a) va IVTli (b).

Sxemada absolyut qiymatlari teng  $+ E_M$  va  $- E_M$  ikki qutbli kuchlanish manbalari ishlatilgan. Sokinlik rejimida EO'larda kuchlanish nolga teng bo'lgani uchun ikkala tranzistor berk bo'lib, kuchlanish manbaidan energiya sarflanmaydi.

Kirishga  $U_{KIR}$  ning musbat yarim davri berilganda VT1 tranzistor ochiladi va yuklama orqali  $I_{E1}$  tok oqib o'tadi. Manfiy yarim davrda VT2 tranzistor ochiladi va  $I_{E2}$  tok yuklamadan qarshi yo'nalishda oqib o'tadi. Quvvat kuchaytirilishi faqat tok kuchaytirilishi hisobiga amalga oshib, emitter va baza toklari nisbatiga teng, ya'ni  $\beta+1$  bo'ladi. Kuchaytirgichning maksimal FIK  $\eta = 78,5\%$  ni tashkil etadi.

Afsuski, B sinf kuchaytirgichlar katta nochiziqli buzilishlarga ega. Buzilishlar hosil bo'lishiga tranzistor kirish VAX boshlang'ich sohasining nochiziqligi sababdir. Kuchaytirgich uzatish xarakteristikasidagi chiqish signali shaklini ko'rib chiqamiz (9.13-rasm). Ko'rinish turibdiki, signalning shtrixlangan sohalari kuchaytirilmaydi, ya'ni signal shakli buziladi. Bunday buzilishlar, ayniqsa, kirish signali amplitudasi  $U^*$  kuchlanishga yaqin ( $U_{KIR} \leq 0,7V$ ), ya'ni tranzistorlar amalda berk bo'lganda sezilarli bo'ladi.

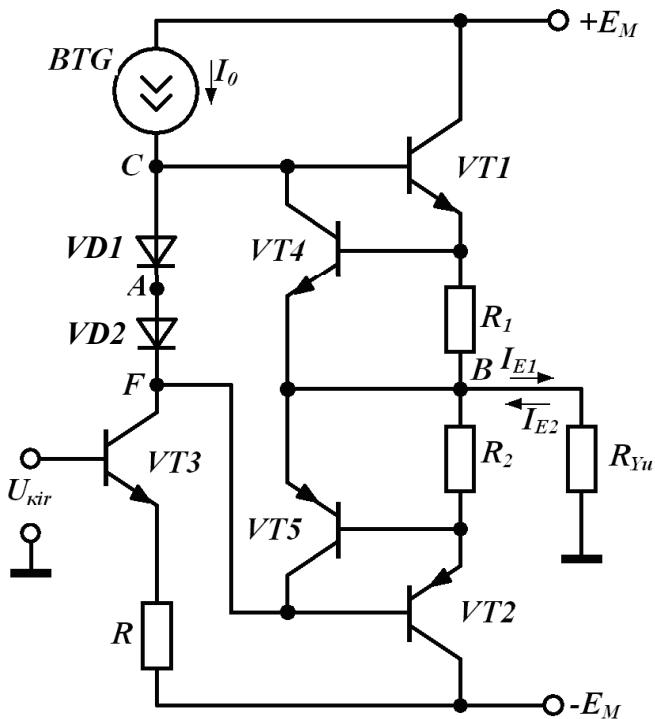
Nochiziqli buzilishlarni oldini olish uchun tranzistorlar bazalariga sath siljituvcchi sxema yordamida siljituvcchi kuchlanish beriladi.



9.13-rasm. Uzatish xarakteristikasida kuchaytirgich chiqish signalining shakli.

CHKning AB sinfida ishlashini ta'minlash uchun qo'llaniladigan an'anaviy sxemalardan biri 9.14-rasmida keltirilgan. Tranzistorlar

bazalari orasiga alohida siljituvchi kuchlanish beriladi. Bundan tashqari, tranzistorlar o‘ta yuklanishdan, masalan, yuklama elektrodi tasodifan kuchlanish manbaining elektrodiga ularishidan himoyalangan.



9.14-rasm. AB sinf rejimida ishlaydigan CHK sxemasi.

Keltirilgan sxema elementlari vazifasini ko‘rib chiqamiz.

VT1 va VT2 chiqish tranzistorlarini boshqaruvchi kuchlanishi hosil qilish uchun kuchaytirgichda VT3 asosidagi qo'shimcha kaskad ishlatilgan. U UE sxemada ulangan. Rezistor  $R$  chiqish toki bo'yicha ketma-ket manfiy TA zanjirini hosil qiladi. U kaskad ish rejimini barqarorlaydi. Bundan tashqari, VT3 tranzistor butun CHK kuchaytirish koeffitsiyentini oshiradi.  $R$  qarshilik qiymati shunday tanlanadiki, A nuqta potensiali, sokinlik rejimida nolga teng bo'lsin. VD1 va VD2 diodlar VT1 va VT2 tranzistorlar parametrlari bir xil bo'lgani uchun B nuqta potensiali (sokinlik rejimida kaskadning CHK kuchlanishi) ham nolga teng bo'ladi.

VT1 va VT2 tranzistorlar ikki taktli tok kuchaytirgichning yelkalarini tashkil etadi. Kirish kuchlanishining har bir yarim davrida yuklama toki kuchaytirgichning o‘z yelkasi bilan hosil qilinadi. VT4 va VT5 tranzistorlar VT1 va VT2 tranzistorlarni o‘ta yuklanishdan saqlash uchun xizmat qiladi. VD1 va VD2 diodlar BTG bilan bиргаликда AB sinf ish rejimini ta’minlash uchun siljitim zanjirlarini hosil qiladi. Siljitim

zanjirlari VT1 va VT2 tranzistorlarga emitter - baza kuchlanishlarni berish uchun xizmat qiladi.

BTG toki  $I_0$  signal mavjud bo‘lmaganda, diodlardagi kuchlanish pasayishi kichik bo‘ladigan qilib tanlanadi, VT1 va VT2 hamda VT4 va VT5 tranzistorlar deyarli berk holatda bo‘ladi.

Kuchaytirgich kaskadning ishlash prinsipini ko‘rib chiqamiz. VT3 tranzistor kirishiga signalning musbat yarim davri berilgan bo‘lsin. U emitter toki va mos ravishda, ushbu tranzistor kollektor tokining ortishiga olib keladi. Bunda C nuqta potensiali pasayadi, chunki bu nuqtaga keluvchi tok qiymati o‘zgarmas va BTG toki  $I_0$  ga teng, undan ketuvchi tok (VT3 tranzistor kollektor toki) qiymati esa ortadi. VT1 tranzistor bazasi bilan ulangan C nuqta potensialining pasayishi VT1 ni berkitadi va uning baza toki nolga teng bo‘lib qoladi. Lekin bunda VD1 va VD2 diodlardan o‘tuvchi tok  $I_0$  ga teng bo‘ladi va F nuqta potensiali, C nuqta holatidek sababga ko‘ra, pasayadi. F nuqta potensiali pasayishi (VT2 tranzistor baza potensiali) VT2 tranzistor baza tokining ortishiga, demak, ushbu tranzistor emitter tokining ham ortishiga olib keladi. BTG mavjud bo‘lgani sababli baza tokining o‘zgarishi VT3 tranzistor kollektor toki o‘zgarishiga teng, ya’ni:

$$\Delta I_{K_3} = \Delta I_{B_2} . \quad (9.12)$$

VT2 tranzistor emitter toki ortishi yuklamada to‘g‘ri yo‘nalishda tok paydo bo‘lishiga olib keladi. VT1 tranzistor berk bo‘lgani uchun

$$I_{Yu} = \Delta I_{E_2} . \quad (9.13)$$

Tranzistor toklari orasidagi munosabatlarni e’tiborga olgan holda, (9.12) va (9.13) asosida:

$$I_{Yu} = \beta_3(\beta_2 + 1)\Delta I_{B_3}$$

teng bo‘ladi. Bu yerda,  $\beta_3$ ,  $\beta_2$  – mos tranzistorlar baza toklarini uzatish koeffitsiyentlari qiymatlari.

Shunday qilib, kaskadning tok bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti

$$K_I = \beta_3(\beta_2 + 1) .$$

Kirishga manfiy yarim davrli kuchlanish  $U_{KIR}$  berilganda VT1 tranzistor ochiladi, VT2 tranzistor esa berk bo‘ladi. Yuklamadagi kirish toki teskari yo‘nalishga ega bo‘ladi.

Kaskadning chiqish qarshiligi amalda VT2 yoki VT1 tranzistorlarning to‘g‘ri siljigan EO‘lari qarshiligiga teng, ya’ni juda kichik bo‘ladi.

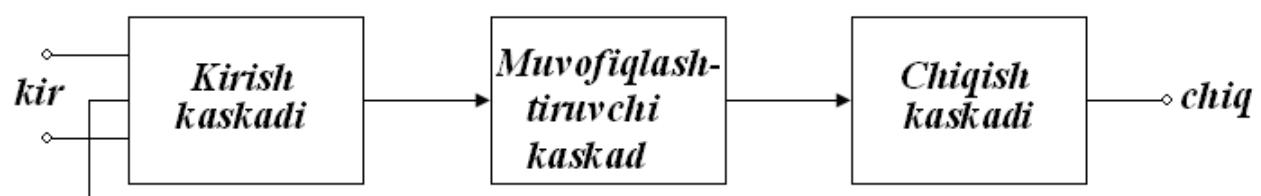
VT4 va VT5 tranzistorlarning himoyalovchi funksiyalari quyida-gicha amalga oshadi. Normal ish rejimida ular berk. Katta signalda yoki

chiqish tasodifan kuchlanish manbaining elektrodlaridan biriga qisqa tutashganda VT4 va VT5 tranzistorlardan biri ochiladi va natijada himoyalovchi VT1 yoki VT2 tranzistorlar baza tokining bir qismi oqadi va shu bilan VT1 va VT2 tranzistorlarning emitter - baza o'tishi shuntlanadi. Bu ularni o'ta yuklanishdan saqlaydi.

Quvvat kuchaytirgichlarda chiqish tranzistorlari sifatida tarkibiy tranzistorlardan foydalaniladi. Ushbu prinsiplar MTlar asosidagi CHK-larni loyihalashda ham ishlatiladi. BTlar asosidagi qurilmalarga qara-ganda bunday sxemalar nochiziqli buzilishlarning kichikligi va temperaturaga bardoshligi bilan farq qiladi.

### 9.3. Operatsion kuchaytirgichlarning tuzilishi

Birinchi avlodga mansub uch kaskadli OK funksional sxemasi 9.15-rasmda keltirilgan. U kirish, muvofiqlashtiruvchi va chiqish kuchaytirish kaskadlaridan tashkil topgan.

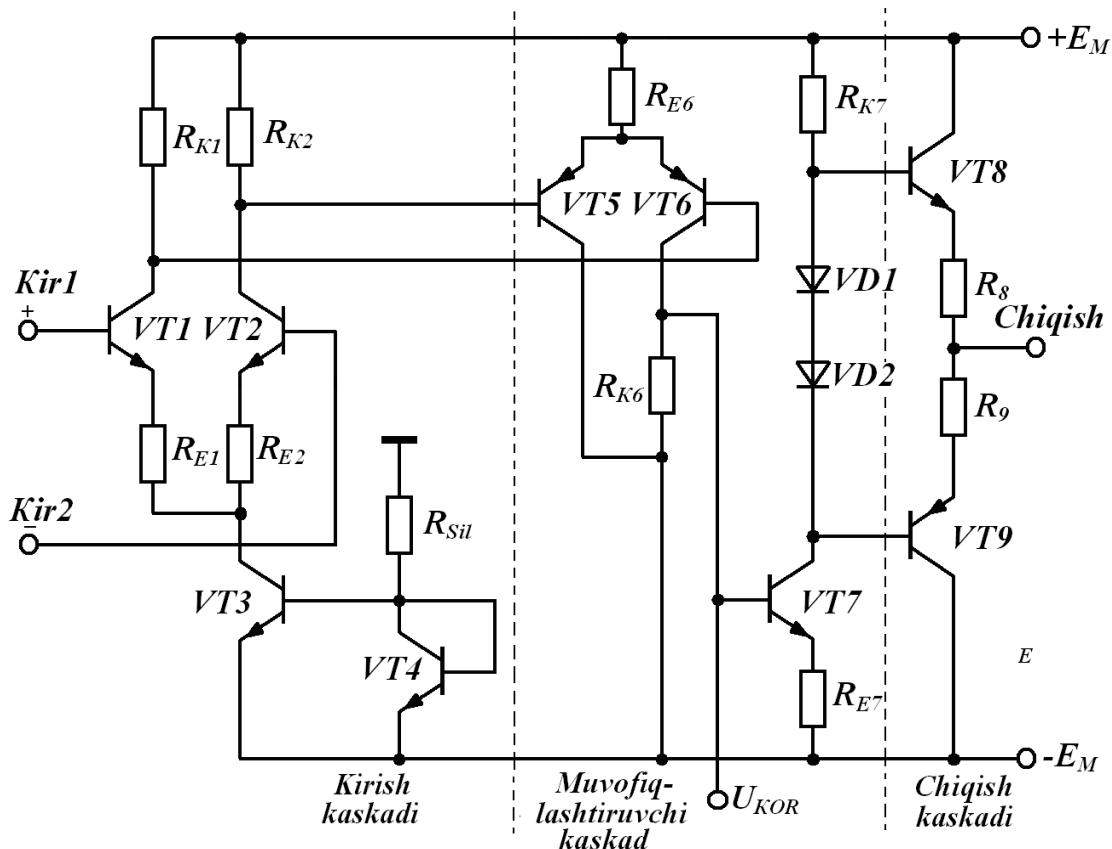


9.15-rasm. Uch kaskadli OK funksional sxemasi.

OKlarda kirish kaskadi sifatida differensial kuchaytirigich (DK) qo'llaniladi. Ma'lumki, DK chiqishdagi nol dreyfini maksimal kamaytirishga, yuqori kuchaytirish koeffitsiyentiga, maksimal yuqori kirish qarshiligiga va sinfaz tashkil etuvchilarni maksimal so'ndirishga imkon beradi. Muvofiqlashtiruvchi kaskad talab qilingan kuchaytirishni ta'minlaydi va DK chiqishidagi o'zgarmas kuchlanish sathi siljishini chiqish kaskadi uchun talab etilgan qiymatgacha kamaytiradi. Muvofiqlashtiruvchi kaskad differensial yoki bir taktli kuchaytirigich bo'lishi mumkin. Chiqish kaskadlari OKning kichik chiqish qarshiligini va lozim bo'lgan chiqish quvvatini ta'minlashi kerak. Chiqish bosqichlari sifatida, odatda AD sinfga mansub komplementar tranzistorlar asosida hosil qilingan ikki taktli kuchaytirigich sxemalari qo'llaniladi.

Uch kaskadli OKning soddalashtirilgan prinsipial sxemasi 9.16-rasmda keltirilgan. Sxemada quyidagi elektrodlar ko'rsatilgan: inverslaymaydigan kirish *Kir1*, inverslaydigan kirish *Kir2*, chiqish, ikki qutbli

kuchlanish manbaiga ulash uchun xizmat qiluvchi elektrodlar  $-E_M$  va  $+E_M$ , sxemaga korreksiyalovchi kuchlanish manbai ulangan elektrod  $U_{KOR}$ .



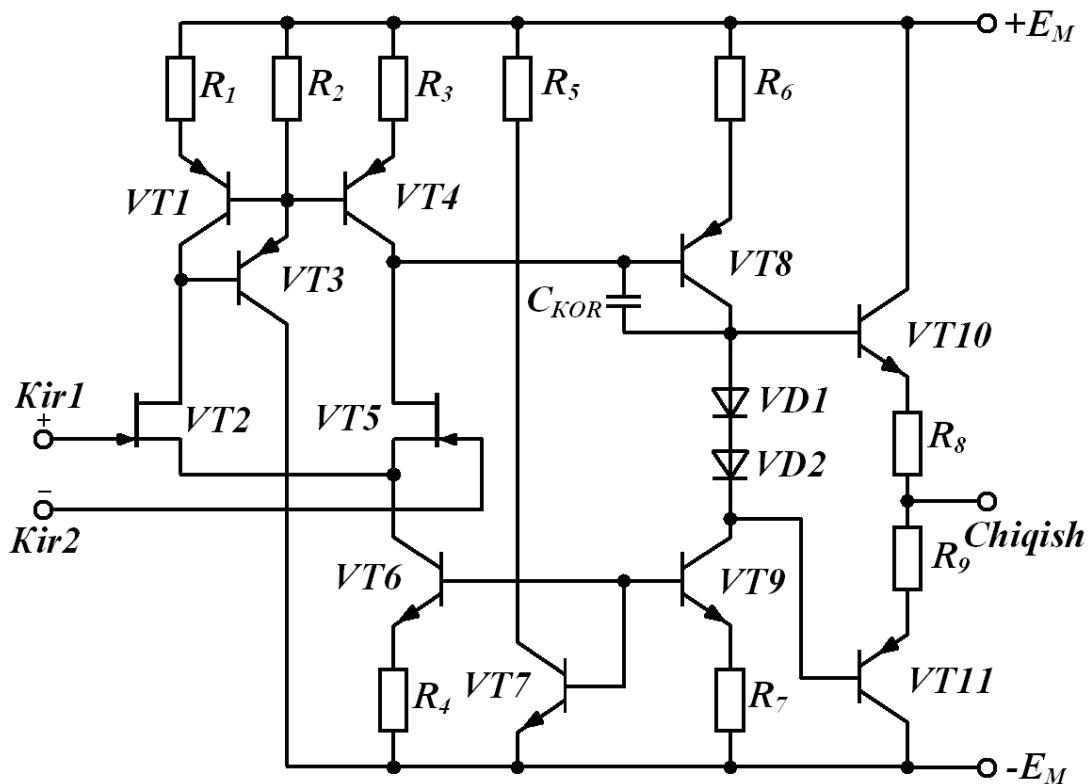
9.16-rasm. Uch kaskadli OK prinsipial sxemasi.

Kirish kaskadi VT1 va VT2 tranzistorlarda tuzilgan klassik DK sxemasi bo‘lib, yuklama sifatida  $R_{K1}$  va  $R_{K2}$  rezistorlar qo‘llanilgan. Ularning emitter toklari o‘zgarmasligini VT3 va VT4 tranzistorlarda qurilgan BTG ta’minlaydi. Kuchaytirgichda sochilayotgan quvvatni kamaytirish maqsadida, BTGning  $R_{SIL}$  siljitim rezistori OKning bitta kuchlanish manbaidan ( $-E_M$ ) ta’minlanadi.  $R_{E1}$  va  $R_{E2}$  rezistorlar yuklama toki bo‘yicha mahalliy ketma-ket manfiy TAni tashkil etadi va DKning kirish qarshiligini oshiradi.

Muvofiqlashtiruvchi kaskad  $p-n-p$  turdagি VT5 va VT6 tranzistorlar asosidagi DKda hosil qilingan. Qarama-qarshi o‘tkazuvchanlikka ega bo‘lgan  $p-n-p$  turdagи tranzistorlarning qo‘llanilishi chiqish kaskadi chiqishidagi kuchlanishni deyarli nolgacha siljitim imkonini beradi. Birinchi kaskad chiqishida kirish signalining sinfaz tashkil etuvchisi deyarli mavjud bo‘lmaganligi sababli, ikkinchi kaskadda uni so‘ndirish talab qilinmaydi. Shuning uchun VT5 va VT6 tranzistorlarning emitter

zanjirlarida BTG qo'llanilmaydi. Bu holat ikkinchi kaskad toklarini milliamper darajaga ko'tarish va kuchaytirish koeffitsiyentini yana 30 marta va undan yuqori qiymatga oshirish imkonini beradi. Ikkinci kaskad nosimmetrik chiqishga ega. Buning natijasida VT5 tranzistor kollektor zanjirida rezistor qo'llanilmaydi.

Ikkinci avlodga mansub K544UD1 turli ikki kaskadli OKning soddalashtirilgan sxemasi 9.17-rasmida keltirilgan bo'lib, unda muvofiq lashtiruvchi kaskad qo'llanilmagan. Shu sababli kuchaytirish koeffitsiyenti qiymatini yuqori olish uchun kirish DKida rezistorli yuklama differensial yuklamaga almashtirilgan. Bunday sxemotexnik yechimga, ISning umumiy asosda bir xil xarakteristikalarga ega bo'lgan egizak  $n-p-n$  va  $p-n-p$  BTlarni yasash texnologiyasi o'zlashtirilgandan so'ng erishildi. Bundan tashqari, DKlarda BT o'rniga  $n$  – kanalli VT2 va VT5 MTlar ham qo'llanilgan. Ular kuchaytirish va chastota xususiyatlari BTlarga nisbatan past bo'lishiga qaramasdan, kirish toklarini keskin kamaytirish va kirish qarshiligi ortishini ta'minlaydi. VT1, VT3 va VT4 tranzistorlarda hosil qilingan BTG dinamik yuklama hisoblanadi. DKning kirish toki VT6 va VT7 tranzistorlar asosidagi tok generatori yordamida barqarorlashtirilgan.



9.17-rasm. K544UD1 turli ikki kaskadli OK prinsipial sxemasi.

Chiqish kaskadi ikki bosqichdan iborat. Birinchi bosqich UE ulangan VT8 tranzistor asosida hosil qilingan bo‘lib, unga yuklama toki bo‘yicha ketma-ket manfiy TA zanjiri kiritilgan. Ikkinci bosqich VT10 va VT11 komplementar tranzistorlarda hosil qilingan AB sinfiga mansub ikki taktli quvvat kuchaytirgichdan iborat. Yuqori chastotalarda har bir kaskad fazani siljitudi. Ma’lum chastotalarda manfiy TAli Oklar-da natijaviy fazalar siljishi  $360^0$  ga teng bo‘lib, kuchaytirgich turg‘unligini yo‘qotadi. Turg‘unlikni oshirish uchun VT8 tranzistor kollektor o‘tishini shuntlovchi ichki yoki tashqi  $S_{KOR}$  kondensator ulanadi.

Hozirgi kunda OKlarning turli seriyalari ikki va uch kaskadli sxemalar asosida ishlab chiqarilmoqda.

#### 9.4. Operatsion kuchaytirgich asosiy parametrlari va xarakteristikalari

OKlarda DK kirish kaskadi hisoblanadi. Shuning uchun OKlar DKlar parametrlari bilan xarakterlanadi. Bu parametrlar 8 bobda to‘liq ko‘rib chiqilgan. Ularga: kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U$ , sinfaz xalaqitlarni so‘ndirish koeffitsiyenti  $K_{SFSO_N}$ , siljitish kuchlanishi  $U_{SIL}$  va uning temperaturaga sezgirligi  $\varepsilon_U$ , o‘rtacha kirish toki  $I_{KIR.O.RT}$ , siljitish toklari  $\Delta I_{KIR}$  kiradi. Bundan tashqari, manba kuchlanishi  $E_M$ , iste’mol toki  $I_{IST}$  va quvvati  $R_{IST}$ , maksimal kirish va chiqish kuchlanishlari, maksimal chiqish toki va boshqalar ko‘rsatiladi.

Kirish va chiqish qarshiliklari har doim ham asosiy parametrlar tarkibiga kiritilmaydi, ularni kirish va chiqish toklari qiymatlaridan aniqlash mumkin.

OK tezkorligi chiqish kuchlanishining o‘sish tezligi  $\vartheta_{U_{chiq}}$  yoki birlik kuchaytirish chastotasi  $f_I$  bilan xarakterlanadi. Bu yerda  $f_I$  kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti birga teng bo‘ladigan chastota qiymati ( $K_U(f_I) = 1$ ).

9.1-javdal

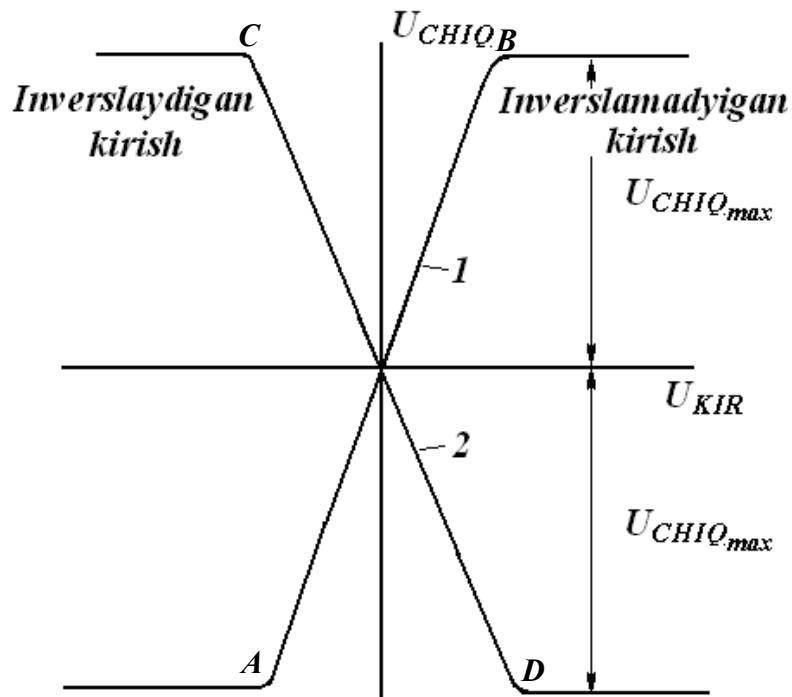
OK parametrlari

OK avlodlari	$K_U$ , ming	$I_{KIR}$ , nA	$f_I$ , MGz	$\vartheta_{U_{chiq}}$ , V/mks	$U_{SIL}$ , V	$\Delta U_{SIL}/\Delta T$ , mkV/ $^0C$
1- (K140UD1)	8	7000	8	0,4	7	20
2- (K140UD7)	45	220	0,8	0,3	4,5	50
3- (K140UD6)	60	33	1	2,5	5	20
4- (K140UD5 va K154UD21)	125 1000	100 1,1	0,3 1,0	0,005 1,5	2 0,07	10 0,0005

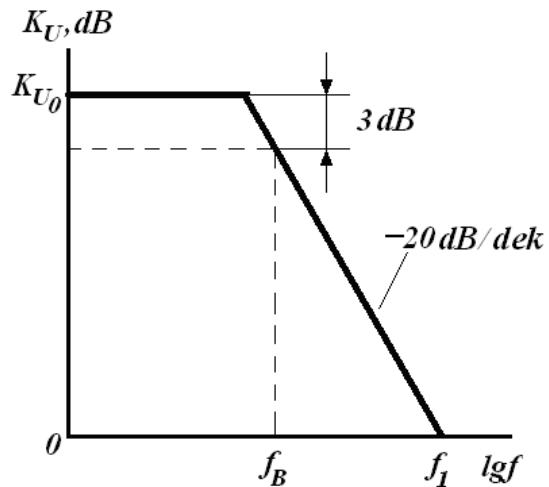
9.1-jadvalda turli avlodga mansub OK turlarining ba'zi parametrlari keltirilgan.

OKning asosiy xarakteristikalaridan biri bo'lib, uning amplituda xarakteristikasi (AX) hisoblanadi. U berilgan chastotada chiqish kuchlanishining kirish kuchlanishiga bog'liqligi  $U_{CHIQ} = f(U_{KIR})$  ni ifodalarydi (9.18-rasm). Inverslamaydigan kirishga signal berilsa, AX 1 - egri chiziq ko'rinishiga, inverslaydigan kirishga berilsa 2 - egri chiziq ko'rinishiga ega bo'ladi.  $U_{KIR} = 0$  bo'lganda ideal OK AXsi koordinata boshidan o'tadi. Amaliyotda OK kirishlariga siljитish kuchlanishi  $U_{SIL}$  beriladi. AX qiya va gorizontal sohalarga ega. Xarakteristikaning qiya sohalari ishchi sohalar bo'lib, uning og'ish burchagi  $K_U$  qiymati bilan belgilanadi.  $U_{KIR} \geq (U_{CHIQ_{max}} / K_U) + U_{SIL}$  bo'lganda chiqish kuchlanishi o'zgarishsiz qoladi.  $U_{CHIQ_{max}}$  qiymati doim kuchlanish manbai  $E_M$  qiymatidan kichik bo'ladi. AX chiziqli sohalar kengligi kirish kaskadi dinamik diapazoni bilan aniqlanadi va  $\pm\varphi_T$  dan oshmaydi.

OKning chastota xossalari uning amplituda-chastota xarakteristikasida aks ettiriladi. Bu xarakteristikani qurishda  $K_{U0}$  dBlarda ifodalanadi, chastota esa logarifm masshtabida gorizontal o'q bo'ylab o'rnatiladi (9.19-rasm).



9.18-rasm. OKning amplituda xarakteristikasi.



9.19-rasm. Bitta kuchaytirish kaskadiga ega bo‘lgan OK LACHXsi.

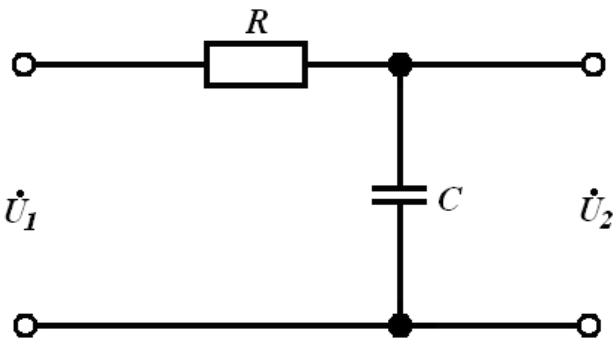
Kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U$  kirish signali chastotasiga bog‘liq. Ma’lumotnomalarda keltiriladigan OK kuchaytirish koeffitsiyentlari kirishga  $\Delta f = f_{Yu} - f_P$  oraliqda yotadigan o‘rtacha chastotadagi sinusoidal tebranishlar berilganda haqiqiydir. Past  $f_P$  va yuqori  $f_B$  chegaraviy chastotalarda kuchaytirish ma’lum darajagacha kamayadi. Agar bu darajalar alohida aytib o‘tilmagan bo‘lsa, u holda odatda  $f_P$  va  $f_{Yu}$  qiymatlarida kuchaytirish  $\sqrt{2}$  martaga (3 dB ga) kamayadi deb hisoblanadi.

OK chastota xususiyatlarini aniqlash uchun uning kuchaytirish koeffitsiyenti kompleks kattalik ko‘rinishida ifodalanadi:

$$\dot{K}(j\omega) = K(\omega)e^{j\varphi(\omega)} .$$

Bu yerda modul  $K(\omega)$  kuchaytirgich chiqish signali amplitudasini kirish signali amplitudasiga nisbatini, argument  $\varphi(\omega)$  esa – kuchaytirgich chiqishidagi tebranishlar fazasini kirishdagi tebranishlar fazasiga nisbatan siljishini xarakterlaydi.  $K(\omega)$ ning chastotaga bog‘liqligi **amplituda - chastota xarakteristikasi** (ACHX),  $\varphi(\omega)$  argumentning chastotaga bog‘liqligi esa – **faza - chastota xarakteristikasi** (FCHX) deb ataladi. Tok va kuchlanish uchun kompleks kattalikni kiritilishi barcha hisoblarni juda soddalashtiradi.

Chastota xususiyatlarini tahlil qilishda OKning barcha kuchaytirish kaskadlari uning ekvivalent  $RC$  – zanjiri bilan almashtiriladi (9.20 - rasm). Ekvivalent zanjirlar deb, kirishlariga bir xil EYUK ta’sir ettirilganda chiqishlarida bir xil kuchlanishlar hosil bo‘ladigan zanjirlarga aytildi.



9.20-rasm. OKning ekvivalent sxemasi.

Agar kirishga kompleks amplitudasi  $\dot{U}_1 = U_1 e^{j\varphi}$  bo‘lgan garmonik EYUK ta’sir ettirilsa, u holda chiqishda kompleks amplitudasi  $\dot{U}_2 = U_2 e^{j\varphi}$  bo‘lgan kuchlanish yuzaga keladi. Umumiyl holda  $U_1 \neq U_2$  va  $\varphi_1 \neq \varphi_2$  ( $\varphi = \omega t$ ).

Kuchaytirishning kompleks koeffitsiyenti deb

$$\dot{K}(j\omega) = \dot{U}_2 / \dot{U}_1$$

kattalikka aytildi.

Amaliyotda zanjirning chastota xarakteristikasi

$$K(\omega) = U_2 / U_1$$

va uning faza xarakteristikasi

$$\psi(\omega) = \varphi_2 - \varphi_1$$

alohida ko‘riladi. Bu yerda,  $\psi(\omega)$  – zanjirdan o‘tayotgan signal chastotasi  $\omega$  ning faza o‘zgarishi.

$RC$  – zanjirdan oqib o‘tayotgan tokning kompleks amplitudasi, kuchlanishning kompleks amplitudasi bilan  $\dot{I} = \dot{U}_1 / \dot{Z}$  munosabat yordamida bog‘langan. Bu yerda,  $\dot{Z}$  kattaligi zanjir qarshiligi ma’nosiga ega.  $RC$  – zanjir uchun  $\dot{Z} = R - (1/j\omega C)$  bo‘lib, bu yerda,  $-(1/j\omega C)$  – kondensatorning kompleks qarshiligi. Bundan sig‘imdag‘i (zanjur chiqishida) kuchlanishning kompleks amplitudasi

$$\dot{U}_c = \dot{U}_2 = \frac{\dot{I}}{j\omega C} = \frac{\dot{U}_1}{1 + j\omega RC} .$$

$$\text{Demak, } \dot{K}(\omega) = \frac{1}{1 + j\omega RC} .$$

Bundan zanjirning ACHXsi (moduli):

$$K(\omega) = \frac{1}{\sqrt{1+\omega^2 R^2 C^2}} = \frac{1}{(1+\omega RC)^2} \quad (9.14)$$

va faza xarakteristikasi tenglamasi:

$$\psi = -\arctg \omega RC \quad . \quad (9.15)$$

Oxirgi tenglik  $\psi = \pi/2$  bo‘lgandagina haqiqiydir.  $RC$  – zanjir kirishiga garmonik EYUK ulansa tok (kuchlanish) qiymati  $\tau = RC$  vaqt doimiysi bilan eksponensial qonunga binoan kamayadi.

Kuchaytirish koeffitsiyenti uning past chastotadagi qiymatiga nisbatan  $\sqrt{2}$  marta (3 dB)ga kamayadigan vaqt doimiysini  $\tau_B$  deb belgilaymiz.  $\tau_B = 1/\omega_B = 1/2\pi f_B$  ekanligini inobatga olgan holda (9.14) ifodani

$$K_U = \frac{1}{\sqrt{1+(f/f_B)^2}}$$

ko‘rinishda qayta yozamiz.

Chastota  $f_B$  **kuchaytirish koeffitsiyentining chegaraviy chastotasi** deb ataladi.

Natijada,  $f > f_B$  chastotalar oralig‘ida OKning kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti modulining chastotaga bog‘liqligini:

$$K_U = \frac{K_{U0}}{\sqrt{1-(f/f_B)^2}} \quad (9.16)$$

ko‘rinishda yozamiz. Bu yerda,  $K_{U0}$   $f < f_B$  bo‘lgandagi kuchaytirish koeffitsiyenti.

$K_U$  va  $f$  qiymatlari katta bo‘lgan hollarda,  $K_U$  – ning detsibellarda ifodalangan logarifmik birligidan foydalaniladi

$$D(dB) = 20 \lg(U_{CHQ}/U_{KIR}) \quad .$$

Shu sababli OK ACHXsini qurishda  $K_U$  dB da, chastota esa logarifm masshtabda gorizontal o‘qda ifodalanadi. Bundan tashqari, logarifm masshtab chastota xarakteristikalarini grafik ifodalashda qulay, chunki ularni **qo‘sish** imkonini beradi. Bu xarakteristika logarifm ACHX (LACHX) deb ataladi.

Kuchaytirish koeffitsiyenti (9.16) ni logarifmlab, **bitta** kuchaytirish kaskadiga ega bo‘lgan OK uchun LACHX ifodasini olamiz:

$$K_U(dB) = 20\lg K_{U_0} - 20\lg \sqrt{1 + (f/f_B)^2} \quad . \quad (9.17)$$

LACHX 9.20-rasmda keltirilgan.

$f < f_B$  chastota qiyatlarida LACHX chastota o‘qiga parallel bo‘lgan to‘g‘ri chiziqdan iborat bo‘ladi. Chastota ortishi bilan kuchaytirish koeffitsiyenti (9.17) ning o‘ng tomonidagi ikkinchi tashkil etuvchi hisobiga  $K_U$  kamaya boshlaydi. Ma’lum yaqinlashishlarda,  $f > f_B$  chastotada  $K_U$  20dB/dekada tezlikda pasayishi amalga oshadi deb hisoblash mumkin. Bunda chastotaning 10 martaga ortishi,  $K_U$  ni 20 dB ga kamayishiga olib keladi. Haqiqatan ham,  $f >> f_B$  shartida (9.17) ning ildiz osti ifodasini soddalashtirish mumkin. Bunda

$$K_U(dB) = 20\lg K_{U_0} - 20\lg(f/f_B)$$

hosil bo‘ladi.

Shunday qilib, ( $f > f_B$ ) yuqori chastotalar sohasida LACHX chastotalar o‘qiga 20 dB/dekada og‘ish to‘g‘ri chizig‘i ko‘rinishida ifodalanadi. LACHXning chastotalar bilan kesishish nuqtasi, kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti birga teng bo‘lgan  $f_l$  chastotaga mos keladi ( $K_U(f_l) = 1$ ).  $K_U$  ning pasayishi dB/oktavalarda ifodalanadi. Chastotaning 2 marta o‘zgarishi oktava deyiladi. Xarakteristikating bunday pasayishi sodda past chastota filtrlari va korreksiyalangan OKlar uchun xosdir.

Ko‘p kaskadli kuchaytirgichlarda bunday xarakteristikalar har bir kaskad xarakteristikalarini algebraik qo‘sish yo‘li bilan hosil qilinishi mumkin. Unda ko‘p kaskadli kuchaytirgichning har bir LACHXsi  $n \cdot 20$  dB/dekada og‘ishga ega bo‘lgan to‘g‘ri chiziqlar bilan ifodalanadi. Bu yerda birinchi kaskad uchun  $n=1$ , ikkinchi kaskad uchun  $n=2$  va x.z. Turli kaskadlarda tranzistorlar xossalari va mahalliy manfiy TA chuqurligi turlicha bo‘lganligi sababli, vaqt doimiy  $\tau_{Bi}$  lari ham turlicha bo‘ladi.  $f_l$  chastotalar ham turlicha bo‘ladi.

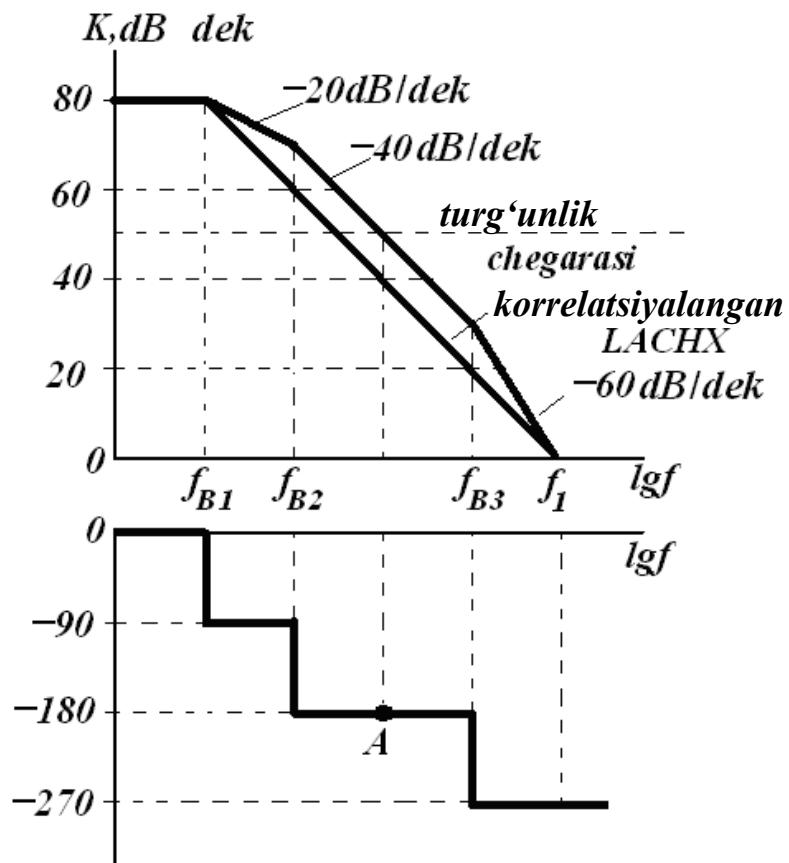
Bu usul yordamida uch kaskadli OK uchun tuzilgan LACHX va FCHX 9.21-rasmda keltirilgan.

$f < f_{B1}$  chastotalar uchun kuchaytirish koeffitsiyenti o‘zgarmas. Keyinchalik u 20 dB/dek tezlik bilan kamayadi.  $F_{B2} - f_{B3}$  oraliqda pasayish tezligi ikki martaga ortadi (40 dB/dek). Keyin esa 60 dB/dek ga yetadi.

$f > f_{B_i}$  chastotalarda har bir kaskad  $90^\circ$  ga yaqin faza siljishi kiritadi, va shu sababli kuchaytirgich FCHXsi  $f_{B1}, f_{B2}$  va  $f_{B3}$  chastotalarda

fazaning keskin ortishiga ega bo‘lgan zinasimon siniq chiziq bilan approksimatsiyalanadi.

Agar OKga manfiy TA kiritilgan bo‘lsa, ba’zi chastotalarda natijaviy faza siljishi  $360^0$  ga teng bo‘lishi mumkin. Agar kuchaytirish koeffitsiyentining TA koeffitsiyentiga ko‘paytmasi birdan katta bo‘lsa, sxema turg‘unligini yo‘qotadi. Bu esa manfiy TA musbat TAg aylanadi va kuchaytirgich kuchaytirish rejimidan generatsiya rejimiga o‘tadi degani.



9.21-rasm. Uch kaskadli OK LACHX va FCHXsi.

9.21-rasmida FCHXning  $\psi = -180^0$  ga mos keluvchi A nuqta,  $K = 50$  dB darajadagi turg‘unlik chegarasini belgilaydi. A nuqtada manfiy TAli OK turg‘un bo‘ladi va chastota korreksiysi bajarilishi kerak. Faza siljishi  $180^0$ dan kichik bo‘lgandagina kuchaytirgich generatsiyalanishga turg‘un bo‘ladi.

Turg‘un ish jarayonini ta’minalash maqsadida OKlarga qo‘srimcha ichki yoki tashqi korreksiya zanjiri kiritiladi. U o‘z navbatida  $K(f) > 1$  bo‘lgan barcha chastota diapazonida  $20$  dB/dek ga teng bo‘lgan LACHX og‘ishini shakllantiradi. Bunday korreksiya kuchaytirgich o‘tkazish

polosasini toraytiradi. Ikki kaskadli kuchaytirgich LACHXsini korreksiyalash uchun uning sxemasiga bitta korrelatsiyalovchi kondensator  $S_{KOR}$  kiritiladi (9.21-rasmga qarang). Uch kaskadli OK ni korreksiyalash uchun tashqi  $RC$  – zanjirlari qo'llaniladi. Buning uchun OK sxemalarida qo'shimcha elektrodlar ko'zda tutiladi.

## Nazorat savollari

1. *OK deb nimaga aytildi?*
2. *OKning asosiy funksional qismlari nimalardan iborat?*
3. *Real DK qanday parametrlar bilan xarakterlanadi? Kirish signalining sinfaz va parafaz tashkil etuvchilari nima?*
4. *Emitter qaytargichlar qanday maqsadlarda qo'llaniladi? Ularning kirish va chiqish qarshiliklari nisbatlari qanday?*
5. *Ko'p kaskadli kuchaytirgichlarda sathni siljитish qurilmalari qanday amalga oshiriladi?*
6. *Kuchaytirish CHK sxemalari, ularning ishlash prinsiplari, rejimlari va asosiy xarakteristikalar haqida ma'lumot bering.*
7. *BT va MTli BTG ish prinsipi va xarakteristikalar haqida ma'lumot bering.*
8. *Ideal OKga ta'rif bering.*
9. *OK ulanish sxemalarini keltiring.*
10. *«Ideal» OK parametrlariga qanday talablar qo'yiladi?*
11. *OK asosiy parametrlari va xarakteristikalarini aytib bering.*
12. *Nima sababdan OKlar chastota korreksiyasiz ishlay olmaydi?*
13. *OK siljитish kuchlanishi parametri ma'nosini tushuntiring.*
14. *OKning o'rtacha kirish toki va kirish toklari farqi kabi parametrlarining fizik ma'nosini tushuntiring. Ular qanday kirish kuchlanishlarida o'lchanadilar?*
15. *Chiqish kuchlanishi o'sish tezligi parametri fizik ma'nosini tushuntiring. OK ACHXidan uni aniqlash mumkinmi?*

---

---

## X BOB

### OPERATSION KUCHAYTIRGICHLAR ASOSIDAGI ANALOG SIGNALLAR O'ZGARTGICHLARI

#### 10.1. Umumiy ma'lumotlar

Amalda signallarni kuchaytirish uchun OKlarni bevosita qo'llab bo'lmaydi. Buning birinchi sababi – dinamik diapazonning kichikligida (8-bobga qarang); ikkinchi sababi esa – OKning kuchaytirish koeffitsiyenti har OK namunasidan keyingisiga o'tganda keng oraliqda o'zgaradi va shu bilan birga ishlash sharoitiga, ayniqsa, temperaturaga kuchli ravishda bog'liq. OKlarga tashqi TA zanjirlari kiritish yo'li bilan bu sabablarning ta'siri yo'qotiladi. Inverslaydigan kirishning qo'llanilishi kirish va chiqish orasida manfiy TAni, inverslamaydigan kirishning qo'llanilishi esa – musbat TAni amalga oshirishga imkon beradi. TA turi va tuzilmasini o'zgartirib, OKga turli funksional qurilmalar xossalarni berish mumkin: kuchlanish yoki tok bo'yicha barqarorligi yuqori kuchaytirgich, turli shakldagi tebranishlar generatori, integrator, differentiator, jamlash qurilmasi, solishtirish qurilmasi, trigger va boshqalar. Oddiy holda TA zanjiri rezistorda bajarilgan kuchlanishni hosil qiladi. Bu vaqtida OKli sxema chiziqli o'zgartgich sifatida ishlaydi. Agar TA zanjirida turli  $RC$  – zanjirlar qo'llanilsa, aktiv filtrlar yoki matematik o'zgartishlar bajaradigan qurilmalar hosil bo'ladi. Va nihoyat, OK TA zanjiriga diod va tranzistorlarning kiritilishi signallarni nochiziqli o'zgartish imkonini beradi. Hozirgi kunda OKlarning yuzlab sxema turlari mavjud. OKning bu funksional universalligi, analog integral sxemotexnikaning asosiy negiz qurilmasi bo'lishiga olib keldi.

OK sxemalari ish prinsipini tushunish va tahlilini aniqlashtirish maqsadida ***ideal OK*** tushunchasi kiritiladi. Ular quyidagi xossalarga ega:

- a) cheksiz katta kuchlanish bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_{U_0}=\infty$  (real OKlarda 1 mingdan 100 mln. gacha);
- b) siljitish kuchlanishi  $U_{SIL}$  nolga teng, ya'ni ikkala kirishlarda kuchlanishlar teng bo'lsa, chiqishdagi kuchlanish ham nolga teng bo'ladi (real OKlarda  $U_{SIL} = 5 \text{ mV} - 50 \text{ mV}$  gacha);

d) chiqish toklari nolga teng (real OKlarda nA ulushlaridan birlik  $\text{mkA}$  gacha);

e) chiqish qarshiligi nolga teng (real kam quvvatli OKlarda o‘nlab Omdan birlik kOmlargacha);

f) sinfaz signallarni kuchaytirish koeffitsiyenti nolga teng;

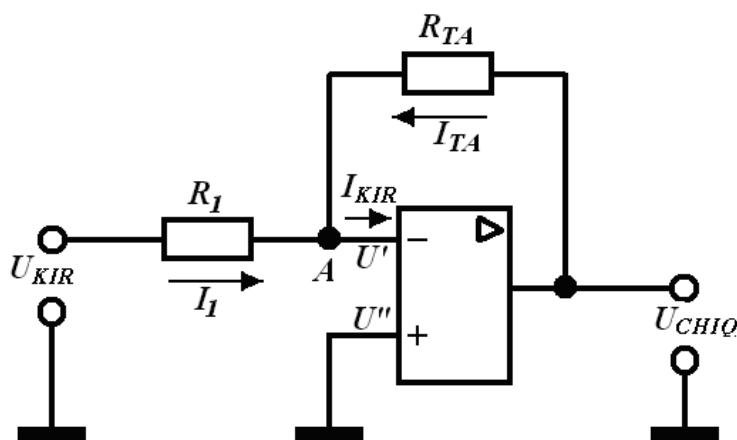
g) OK kirishlari potensiallari doim bir-biriga teng. Uning bu xossasi a) kirishdagi signallar farqi  $U_s = U_2 - U_1 \rightarrow 0$  bo‘lgan, ya’ni OK kirishidagi signal  $U' = U''$  qiymatlariga bog‘liq emasligidan kelib chiqadi.  $U_s$  kattalik virtual nol (*virtue* – ing. haqiqiy) deb ataladi.

OK ideal deb olingan farazlardan kelib chiqgan holda quyida keltiriladigan formulalar va ularning isbotlari amaliyotda tasdiqlangan.

## 10.2. Operatsion kuchaytirgichlarga inersiyasiz rezistiv (chiziqli) teskari aloqa zanjirlarining ulanishi

**Inverslaydigan kuchaytirgich.** DK OKning kirish kaskadi bo‘lganligi sababli, butun OK nol bo‘yicha yuqori barqarorlikka ega, lekin uning kuchaytirish koeffitsiyenti temperaturaga bog‘liq. Bu kamchilik manfiy TA qo‘llash yordamida bartaraf qilinadi.

Yuqori barqarorlikka ega bo‘lgan inverslaydigan kuchaytirgich prinsipial sxemasi 10.1-rasmda keltirilgan.



10.1-rasm. Yuqori barqarorlikka ega bo‘lgan inverslaydigan kuchaytirgich.

Bu yerda  $R_I$  va  $R_{T4}$  rezistorlar kuchlanish bo‘yicha parallel manfiy TA zanjirini hosil qiladi. OKning A inverslaydigan kirishidagi kuchlanishning oniy qiymatini  $U_A$  orqali belgilaymiz. Ko‘rinib turibdiki,

$U_A = -(1/K_{U0})U_{CHIQ}$ , bu yerda  $K_{U0}$  – manfiy TA-siz OKning kuchlanish bo‘yicha kuchaytirish koeffitsiyenti. Kirxgof qonunidan foydalanib, A tugun uchun  $I_1 + I_2 - I_{KIR} = 0$  deb yozish mumkin.

$$I_1 = \frac{U_{KIR} - U_A}{R_1} = \frac{U_{KIR} - \frac{1}{K_{U0}}U_{CHIQ}}{R_1}, \quad I_2 = \frac{U_{CHIQ} - U_A}{R_{TA}} = \frac{\left(1 + \frac{1}{K_{U0}}\right)U_{CHIQ}}{R_{TA}},$$

$$I_{KIR} = \frac{U_A}{R_{KIR}} = -\frac{1}{K_{U0}} \frac{U_{CHIQ}}{R_{KIR}}.$$

Bundan,

$$U_{CHIQ} = -\frac{U_{KIR}}{R_1 \left[ \frac{1}{K_{U0} R_1} + \frac{1}{R_{TA}} \left( 1 + \frac{1}{K_{U0}} \right) - \frac{1}{K_{U0} R_{KIR}} \right]}. \quad (10.1)$$

Formuladagi manfiy ishora, chiqishdagi signal fazasi kirishdagiga nisbatan  $180^0$  ga farqlanishini (inverslanishini) bildiradi.

K140UD7 turdagи OK asosida yaratilgan bunday qurilmaning kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U$  ni hisoblaymiz ( $K_{U0} = 45000$ ,  $I_{KIR} = 220$  nA).  $R_{TA} = 100$  kOm,  $R_I = 1$  kOm bo‘lsin. Bu OK kirish qarshiligi  $R_{KIR} = U_A/I_{KIR}$ .  $E_M = 5V$  bo‘lganda chiqish kuchlanishi  $U_{CHIQ} \leq 5V$ . Bundan  $U_A = U_{CHIQ} / K_{U0} = 0,11 \cdot 10^{-3}$  V,  $R_{KIR} = 0,5 \cdot 10^3$  Om ekanligi kelib chiqadi. Bu yerdan (10.1) ga asosan qurilmaning kuchaytirish koeffitsiyenti

$$K_U = \frac{U_{CHIQ}}{U_{KIR}} = -100,2.$$

Endi ideal OK xossalardan foydalanib qurilmaning kuchaytirish koeffitsiyentini hisoblaymiz. Avvalgidek, Kirxgof qonunidan

$$I_1 + I_2 - I_{KIR} = 0.$$

d) ideal OK kirish toki  $I_{KIR} = 0$  va f) umumiy shinaga ulangan inverslamaydigan kirish potensiali nolga teng bo‘lganligi sababli, A nuqta potensiali nolga teng bo‘lgan xossalariiga asosan:

$$I_1 = \frac{U_{KIR}}{R_1}, \quad I_2 = \frac{U_{CHIQ}}{R_{TA}}.$$

Demak,

$$K_U = \frac{U_{CHIQ}}{U_{KIR}} = -\frac{R_{TA}}{R_1}. \quad (10.2)$$

$R_1$  va  $R_{TA}$  larning avvalgi qiymatlarida qurilmaning kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U = -100$ .

Bundan juda muhim xulosa kelib chiqadi, ya’ni: OK ideal deb faraz qilingan aniq va taqribiy ifodalarda yuzaga keladigan xatoliklar juda kichik. Demak, OKning uncha katta bo‘lmagan xususiy kuchaytirish koeffitsiyentlarida ham taqribiy ifoda yetarli darajada aniq hisoblarni berar ekan.

Kuchaytirgichning kirish qarshiligi  $R_1$  rezistor qarshiligiga teng, va odatda, katta emas. Sxemaning afzalligi – manfiy TASIZ OKga nisbatan chiqish qarshiligining ancha kichikligidir.

$F > 10$  bo‘lgandagi inverslaydigan kuchaytirgich chiqish qarshiligi quyidagi ifoda yordamida aniqlanadi:

$$R_{CHIQ} = \frac{R_{CHIQ.TA}}{F} = \frac{R_{CHIQ.TA} \cdot K_U}{K_{U_0}} . \quad (10.3)$$

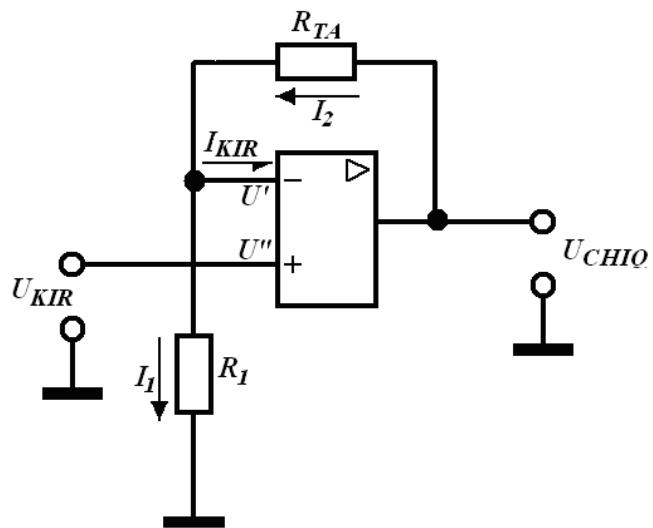
(10.2) ifodadan, qurilmaning kuchaytirish koeffitsiyenti aniq barqaror va faqat TA qarshiligi  $R_{TA}$  qiymatini qo‘sishimcha qarshilik  $R_1$  qiymatiga nisbati bilan aniqlanishi kelib chiqadi. Ammo bu natija OK kuchaytirish koeffitsiyenti keskin kamayib ketishi evaziga sodir bo‘ladi ( $R_{TA} / R_1 \ll K_U$ ). Qarshiliklar nisbati kuchaytirish masshtabini beradi. Shu sababli, bu kuchaytirgich **inverslaydigan masshtablovchi kuchaytirgich** nomini olgan.

Kuchaytirish koeffitsiyentlarini barqarorlash bilan birga manfiy TA kuchaytirgich dinamik diapazonini ham bir necha ming martaga kengaytiradi. Masalan, K140UD7 turdagি OKda maksimal kirish signali mVlarning o‘n ulushlaridan oshmaydi, berilgan manfiy TAda esa u o‘nlab voltni tashkil etadi. Keyingi OK asosidagi qurilmalarni hisoblashlarda idel OK xossalardan kelib chiqqan taqribiy ifodalardan foydalananamiz.

**Inverslamaydigan kuchaytirgich.** Inverslamaydigan kuchaytirgich prinsipial sxemasi 10.2-rasmda keltirilgan. Kirish signali OKning inverslamaydigan kirishiga beriladi, inverslaydigan kirishga esa TA signali beriladi. Bu TA kuchlanish bo‘yicha ketma-ket manfiy TA ekanligi ko‘rinib turibdi.

Inverslamaydigan OK uchun kirish toki  $I_{KIR} = 0$ , shuning uchun inverslaydigan kirish potensiali  $U^1 = U_{QIK} R_1 / (R_1 + R_{TA})$ . Boshqa tomonidan, ideal OK uchun kirishdagi potensiallar bir biriga teng  $U' = U''$ . Demak,  $U_{KIR} = U_{CHIQ} R_1 / (R_1 + R_{TA})$ , bundan inverslamaydigan kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyenti

$$K_U = 1 + \frac{R_{TA}}{R_1} . \quad (10.4)$$



10.2-rasm. Inverslamaydigan kuchaytirgich sxemasi.

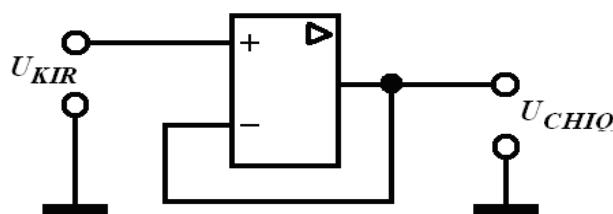
Yetarli chuqur manfiy TA amalga oshirilganda ( $F > 10$  bo‘lganda) (10.4) ifoda 4 % xatolik bilan to‘g‘ri bo‘ladi. Odatda,  $R_{TA} + R_I = 50$  kOm  $\div 1$  MOm.

Inverslamaydigan kuchaytirgichning kirish qarshiligi qiymati OKning katta kirish qarshiligi ( $1 \div 10$  GOm) va chuqur manfiy TA bilan belgilanadi. Inverslamaydigan kuchaytirgich chiqish qarshiligini hisoblash uchun (10.3) formuladan foydalanamiz.

OKning inverslamaydigan ularishi, katta ichki qarshilikka ega signal manbaini kirish qarshiligi kichik bo‘lgan signalni qayta ishlovchi qurilma bilan muvofiqlashtirish talab etilganda qo‘llaniladi. Bunda signal fazasi saqlanadi.

Manfiy TA chuqurligi ortsas ( $R_{TA} \rightarrow 0$ ,  $R_I \rightarrow \infty$ ) kuchaytirish koefitsiyenti  $K_U$  kamayadi va birga tenglashadi ( $K_U = 1$ ).

Bunday kuchaytirgich ***kuchlanish qaytargichi*** deyiladi. Kuchlanish qaytargich sxemasi 10.3-rasmida keltirilgan. Qaytargichda maksimal kirish va minimal chiqish qarshiligi ta’minladi. OK asosidagi qaytargich, boshqa (emitter va istok) qaytargichlar, muvofiqlashtiruvchi kaskad sifatida qo‘llaniladi.



10.3-rasm. Kuchlanish qaytargichi sxemasi.

**Inverslaydigan jamlovchi qurilma.** Jamlash qurilmasi bir nechta kuchaytirilgan kirish signallarining algebraik yig‘indisiga teng bo‘ladigan kuchlanishni shakllantirish uchun xizmat qiladi, ya’ni matematik qo‘shish amalini bajaradi. Bunda kirish signali inverslanadi. Misol tariqasida, 10.4-rasmida uchta kirishga ega bo‘lgan inverslaydigan jamlash qurilmasi sxemasi keltirilgan.

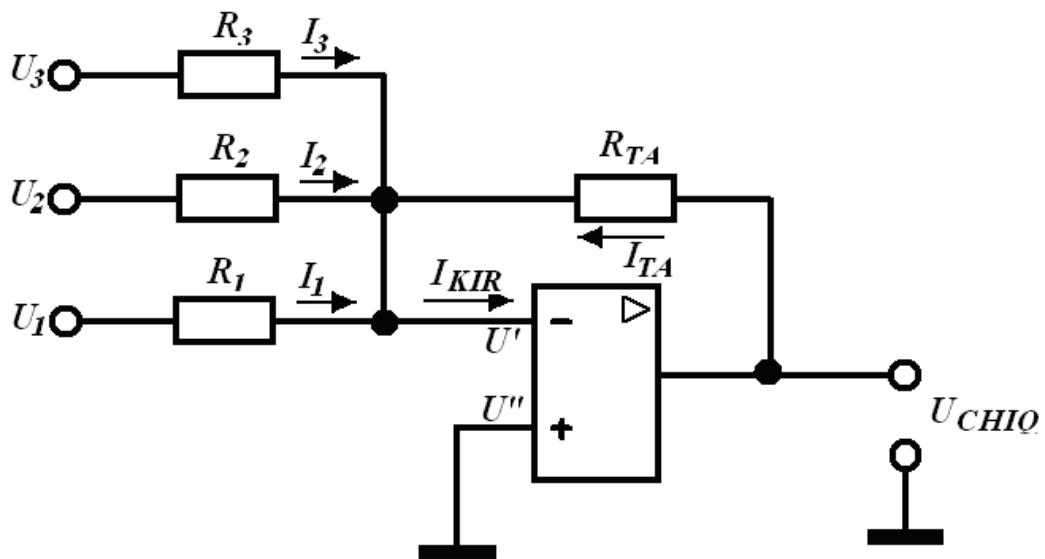
OK ideal deb hisoblab ( $I_{KIR}=0$ ,  $U' = U''$ ), inverslaydigan kirish uchun Kirxgofning birinchi qonuniga binoan

$$I_1 + I_2 + I_3 + I_{TA} = 0 \quad , \quad \frac{U_1}{R_1} + \frac{U_2}{R_2} + \frac{U_3}{R_3} = -\frac{U_{CHIQ}}{R_{TA}}$$

yozish mumkin. Bundan chiqish kuchlanishi

$$U_{CHIQ} = -\frac{R_{TA}}{R_1} U_1 - \frac{R_{TA}}{R_2} U_2 - \frac{R_{TA}}{R_3} U_3 \quad (10.5)$$

kelib chiqadi, ya’ni chiqishdagi signal o‘zining masshtab koeffitsiyenti bilan olingan kirishdagi signallarning algebraik yig‘indisiga teng bo‘ladi.



10.4-rasm. Uchta kirishli inverslaydigan jamlash qurilmasi sxemasi.

$R_1=R_2=R_3=R_{TA}=R$  bo‘lgan xususiy holda

$$U_{CHIQ} = -(U_1 + U_2 + U_3)$$

bo‘ladi. (10.5) ifoda ixtiyoriy ko‘rinishdagi istalgan sonli kirish signallari uchun haqiqiy.

**Inverslamaydigan jamlovchi qurilma.** Uchta kirishga ega bo‘lgan mazkur qurilma sxemasi 10.5-rasmida keltirilgan. Kirish signallari inverslamaydigan kirishga, manfiy TA signali esa  $R_{TA}$  orqali inverslaydigan kirishga beriladi. Kinxgofning birinchi qonuniga binoan  $I_1 + I_2 + I_3 = 0$ , chunki ideal OK da  $I_{KIR} = 0$ .

Demak,

$$\frac{U_1 - U'}{R} + \frac{U_2 - U'}{R} + \frac{U_3 - U'}{R} = 0 .$$

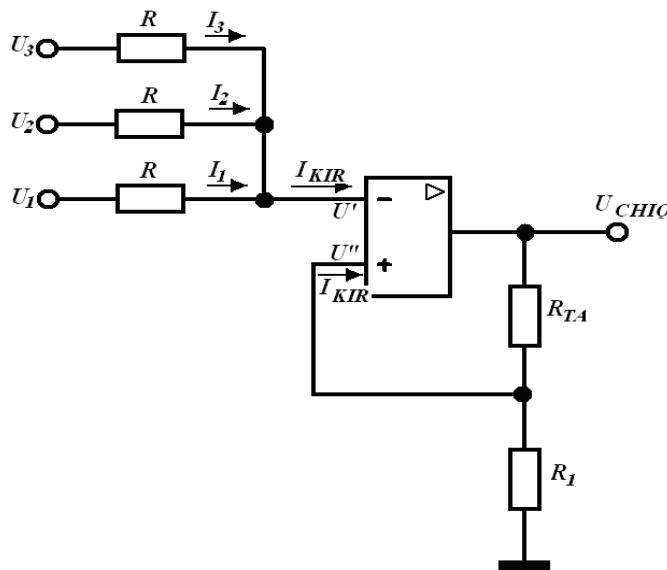
OK kirishlari potensiallari bir-biriga teng degan shartdan kelib chiqqan holda  $U'$  kirish potensialini aniqlaymiz, ya’ni

$$U' = U'' = \frac{U_{CHIQ} \cdot R_1}{R_{TA} + R_1} .$$

Bundan,  $U_{CHIQ} = K(U_1 + U_2 + U_3)$ .

Bu yerda, uchta kirishli jamlovchi qurilma uchun  $K = \frac{1 + R_{TA} / R_1}{3}$  va

$n$  ta kirishli jamlovchi qurilma uchun esa  $K = \frac{1 + R_{TA} / R_1}{n}$ .



10.5-rasm. Inverslamaydigan jamlovchi qurilma sxemasi.

**Ayiruvchi-kuchaytirgich.** Chiqishida ikkita kirishdagi signallarning farqiga teng kuchlanish olish imkonini beruvchi qurilma sxemasi 10.6-rasmida keltirilgan.

Kinxgofning birinchi qonuniga binoan  $I_1 + I_0 = 0$ , chunki ideal Okda  $I_{KIR} = 0$ .

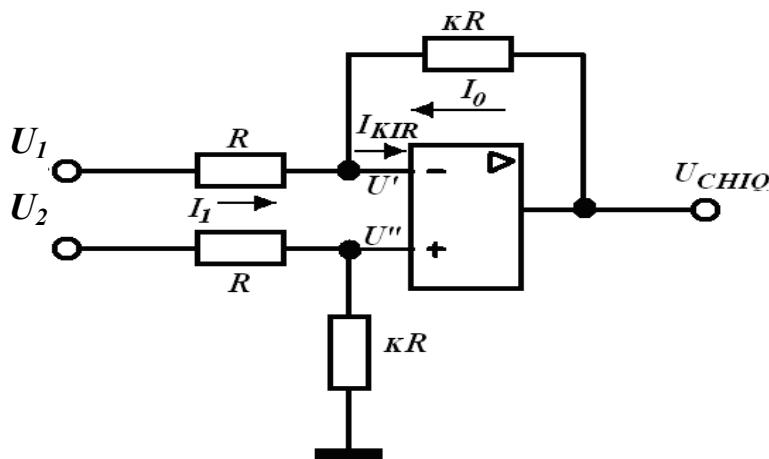
$$I_1 = \frac{U_1 - U'}{R} ; \quad I_0 = \frac{U_{CHIQ} - U'}{KR} .$$

Ideal OKda kirish potensiallari teng  $U' = U''$ . Inverslamaydigan kirish potensiali

$$U'' = \frac{U_2 \cdot KR}{R + KR} .$$

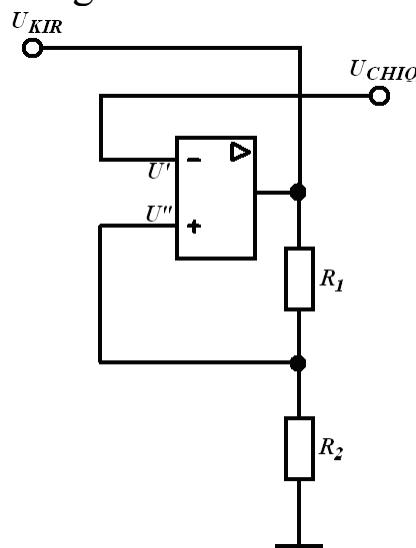
Bundan  $\frac{U_1 - U''}{R} = \frac{U'' - U_{CHIQ}}{KR}$  yoki  $KU_1 - U''(K+1) = -U_{CHIQ}$  .

Demak, natijaviy  $U_{CHIQ} = K(U_2 - U_1)$ .



10.6-rasm. Ayiruvchi - kuchaytirgich sxemasi.

**Pretsizion attenuuator.** Attenuuator (so‘ndirgich) kuchlanishni talab qilingan marta susaytirish uchun xizmat qiladi. Asosan yuqori chastota o‘lchov apparatlarida, masalan, standart signallar generatorlari va komparatorlarda qo‘llaniladi. Pretsizion (o‘ta aniq) attenuuator sxemasi 10.7-rasmda keltirilgan.



10.7-rasm. Pretsizion attenuuator.

Ideal OK holda  $U' = U''$ . Shuning uchun

$$U_{KIR} \frac{R_2}{R_1 + R_2} = U_{CHIQ} \quad \text{yoki} \quad U_{CHIQ} = U_{KIR} \frac{1}{1 + R_1 / R_2} .$$

### 10.3. Operatsion kuchaytirgichlarga inersiyali teskari aloqa zanjirlarining ulanishi

Impuls qurilmalarda generator ma'lum davomiylik va amplitudaga ega to'g'ri to'rtburchak shakldagi impulslar ishlab chiqaradi. Bu impulslar raqamlarni aks ettirish va hisoblash qurilmalarida, axborotlarni qayta ishlash va boshqa qurilmalar elementlarini boshqarish uchun mo'ljallangan. Ammo, elementlar to'g'ri ishlashi uchun umumiyl holda to'g'ri burchak shakldan farq qiluvchi shakldagi, ma'lum davomiylik va amplitudaga ega bo'lgan impulslar talab qilinadi.

Generator ishlab chiqarayotgan impulsarni passiv va aktiv bo'lishi mumkin bo'lgan to'rt qutbliliklar yordamida o'zgartirish mumkin. Turli to'rt qutbliliklardan foydalaniib differensiallash, integrallash, impulsarni qisqartirish, amplituda hamda ishorani o'zgartirish kabi va boshqa o'zgartirishlarni amalga oshirish mumkin. Differensiallash va integral-lash amallari mos ravishda differensiallovchi va integrallovchi zanjirlar yordamida bajariladi.

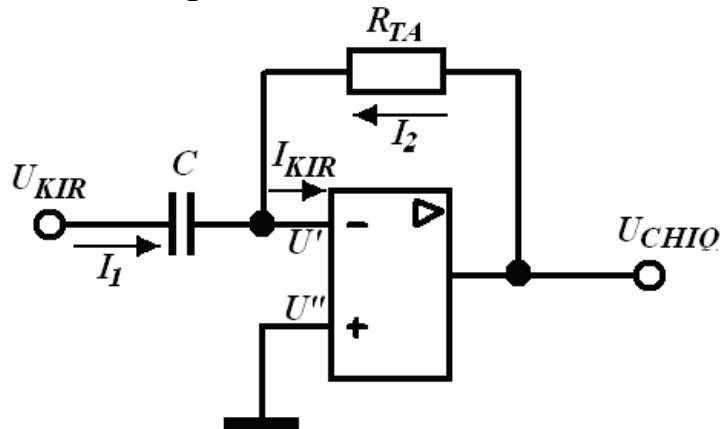
Passiv integrallovchi va differensiallovchi zanjirlar quyidagi kam-chiliklarga ega: ikkala matematik amal ma'lum xatoliklar bilan amalgalashiriladi. Ularni korreksiyalash uchun chiqish signalini amplitudasini kuchli ravishda pasaytiruvchi, korreksiyalovchi zanjirlar kiritish zarur.

OK asosidagi aktiv differensiallovchi va integrallovchi qurilmalar bu kamchiliklardan xoli. Ularni o'rganishga o'tamiz.

**Differensiallovchi qurilma.** OK asosida bajarilgan sodda differensiator sxemasi 10.8-rasmda keltirilgan. Sxema TA zanjiriga  $RC$  element kiritilgan inverslaydigan kuchaytirgich hisoblanadi. Kirxgofning birinchi qonuniga binoan  $I_1 + I_2 = 0$ .  $U' = U'' = 0$  bo'lganligi sababli, kondensator zaryadining oniy qiymati  $Q(t) = CU_{KIR}$ , tok esa  $I_1 = dQ/dt = C(dU_{KIR}/dt)$ . O'z navbatida, tok  $I_2 = U_{CHIQ}(t)/R_{TA}$ .

$$\text{Bundan, } C \frac{dU_{KIR}}{dt} + \frac{U_{CHIQ}}{R_{TA}} = 0 \quad \text{yoki} \quad U_{CHIQ}(t) = -R_{TA}C \frac{dU_{KIR}}{dt} .$$

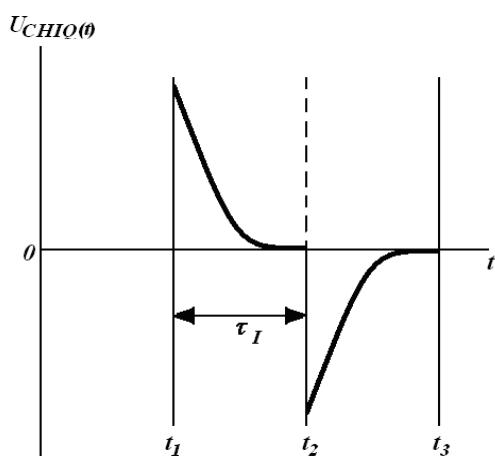
Shunday qilib, mazkur qurilma kirish signalini differensiallash – uni vaqt doimiysi  $\tau = R_{TA}C$  ga teng bo‘lgan proporsionallik koeffitsiyentiga ko‘paytirish amalini bajaradi. Kirishga to‘g‘ri burchak shakldagi impuls berilganda chiqishda hosil bo‘ladigan kuchlanish shakli 10.9-rasmda keltirilgan.



10.8-rasm. Differensiallovchi qurilma sxemasi.

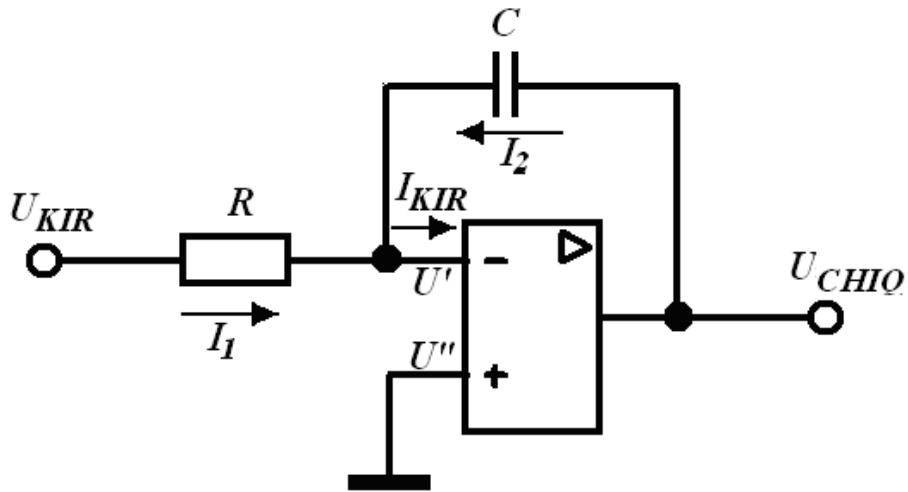
Chiqishdagi impulslar davomiyligi  $\tau_I \approx (3 \div 4)\tau = (3 \div 4)R_{TA} \cdot C$  kabi aniqlanadi.

Umumiy holda chiqishdagi kuchlanish shakli  $\tau_I$  va  $\tau$  nisbatiga bog‘liq bo‘ladi.  $t_1$  vaqt momentida  $R_{TA}$  rezistorga kirish kuchlanishi qo‘yilgan, chunki kondensatordagi kuchlanish keskin o‘zgara olmaydi. So‘ngra kondensatordagi kuchlanish eksponensial qonun bo‘yicha ortadi, rezistordagi kuchlanish esa, ya’ni chiqish kuchlanishi eksponensial qonunga binoan pasayadi va kondensator zaryadlanishi tugaganda,  $t_2$  vaqt momenti nolga teng bo‘ladi. Kirish kuchlanishi nolga teng bo‘lganda, kondensator rezistor orqali razryadlana boshlaydi. Shunday qilib, teskari ishorali impuls shakllanadi.



10.9-rasm. Differensiallovchi qurilma chiqishidagi kuchlanishning vaqt diagrammasi.

**Integrallovchi qurilma.** OK asosidagi sodda integrallovchi qurilma sxemasi 10.10-rasmida keltirilgan. Ushbu sxema inverslaydigan kuchaytirgich hisoblanadi, uning TA zanjiriga kondensator  $S$  ulangan.



10.10-rasm. Integrallovchi qurilma sxemasi.

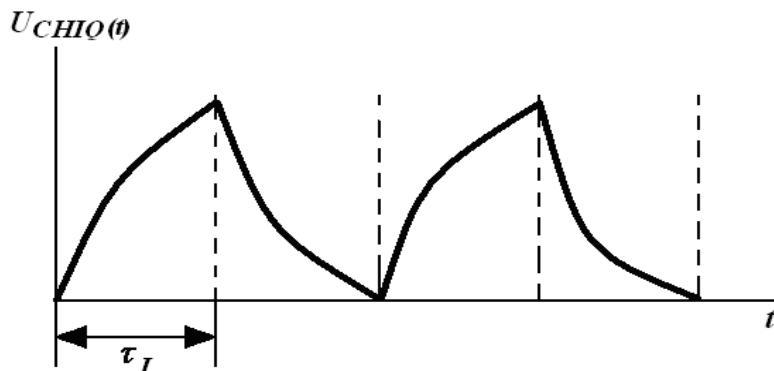
Avvalgidek,  $I_{KIR} = 0$ ,  $U' = U'' = 0$ .  $I_1 + I_2 = 0$ .

$$I_2 = dQ/dt = C(dU_{CHIQ}/dt); \quad I_1 = U_{KIR}(t)/R.$$

$$C \frac{dU_{CHIQ}}{dt} = -\frac{U_{KIR}}{R}. \quad \text{Bundan } U_{CHIQ} = -\frac{1}{RC} \int_0^t U_{KIR} dt.$$

Shunday qilib, OK kiruvchi signal fazasini chiqishda  $\pi$  burchakka o‘zgartiradi, chiqish kuchlanishi esa kirish kuchlanishining vaqt bo‘yicha integralini  $1/\tau = 1/RC$  koeffitsiyentga ko‘paytirilganiga teng.

Kirishga  $\tau_I$  davomiylikdagi to‘g‘ri burchakli impulslar ketma-ketligi berilganda chiqish kuchlanishining diagrammasi 10.11-rasmida keltirilgan.



10.11-rasm. Integrallovchi qurilma chiqishidagi kuchlanishning vaqt diagrammasi.

**Aktiv filtrlar.** Elektronikada ko‘p hollarda qurilma kirishiga berilayotgan axborot va parazit signallar majmuidan berilgan chastotadagi signalni ajratib olish talab qilinadi. Bu maqsadda turli chastota – tanlov sxemalar ishlataladi va ular **filtrlar** deb ataladi.

Filtrlar so‘ndirmasdan o‘tkazayotgan tebranishlar chastotasi, filtrlarning ***o‘tkazish polosasi (shafoflik polosasi)***ni hosil qiladi. O‘tkazish polosasi filtrning asosiy parametri hisoblanadi. Kuchaytigichlardagi kabi, ular  $K(f)$  uzatish koeffitsiyentini  $\sqrt{2}$  marta (3 dBga) pasayish darajasi bilan aniqlanadi. Filtr so‘ndirayotgan tebranishlar chastotasi ***shaffofmaslik polosasini*** tashkil etadi. O‘tkazish polosasini shaffof emaslik polosasidan ajratuvchi chastota, ***chegaraviy chastota*** yoki  $f_{KES}$  ***kesish chastotasi*** deb ataladi.

Chastotalar polosasida o‘tkazish polosasining joylashishiga qarab filtrlar quyigi turlarga ajratiladi:

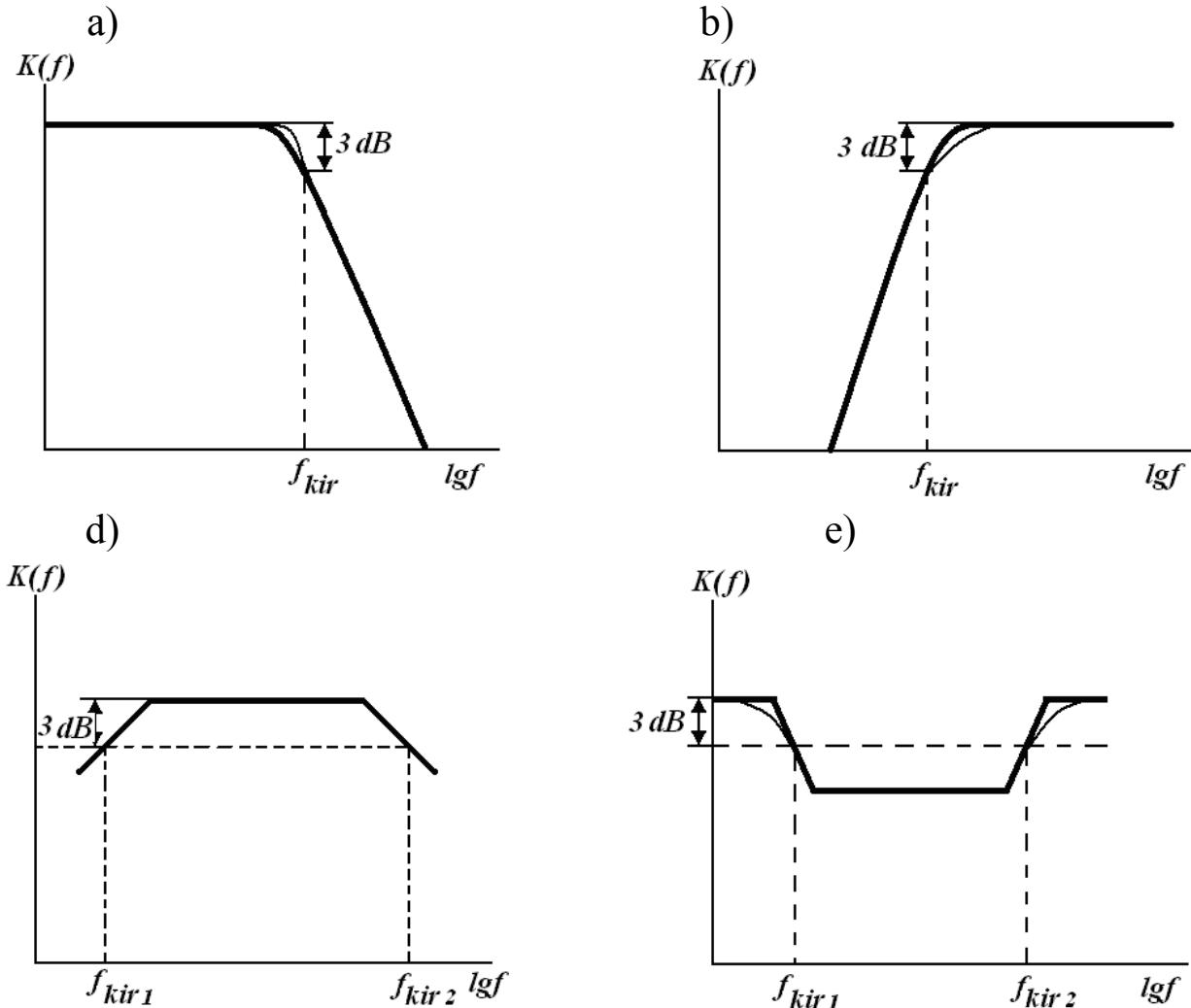
- ***past chastota filtrlari*** – noldan  $f_{KES}$  gacha bo‘lgan oraliqdagi tebranishlarni o‘tkazadi va yuqori chastotali tebranishlarni so‘ndiradi;
- ***yuqori chastota filtrlari*** –  $f_{KES}$  dan yuqori bo‘lgan tebranishlar chastotasini o‘tkazadi va undan past tebranishlarni so‘ndiradi;
- ***polosa filtrlari*** –  $f_1$  dan  $f_2$  gacha bo‘lgan oraliqdagi tebranishlar chastotasini o‘tkazadi va bu polosadan tashqaridagi tebranishlarni so‘ndiradi;
- ***rejektorli (chegaralovchi) filtrlar*** –  $f_1$  dan  $f_2$  gacha bo‘lgan tor oraliqdagi tebranishlar chastotasini o‘tkazmaydi.

Sanab o‘tilgan filtrlarning LACHXlari 10.12-rasmda keltirilgan.

Ixtiyoriy filtr asosini elektron qurilma passiv qismini tashkil etuvchi  $RC$  – yoki  $LC$  – zanjirlar, ya’ni passiv filrlar tashkil etadi. Aynan passiv filtr butun spektrdan berilgan chastotadagi signallarni ajratib oladi, elektron qurilmaning boshqa qismlari esa bu signalni kuchaytirish yoki generatsiyalash bo‘yicha analog amalni bajaradi.

Past chastotali sodda filtr (PCHF) bir bosqichli  $RC$  – zanjirdan tashkil topadi (9.6-rasm). Demak, filtr LACHXsi kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_U$  ni uzatish koeffitsiyenti  $K(f)$  ga almashtirilgan kuchaytirgich kaskadi LACHXsiga o‘xshaydi (9.7-rasm). Bir bosqichli  $RC$  – zanjiri birinchi darajali filtr deb ataladi. U 20 dB/dek tezlikdagi LACHX pasayishi bilan ifodalanadi. Bundan yuqori pasayish tezligiga ega bo‘lgan filtr hosil qilish uchun bir necha  $RC$  – zanjirlar ketma-ket ulanadi. Ikki bosqichli filtrda (ikkinchi darajali filtr) LACHX pasayish tezligi 40 dB/dek, uch bosqichli filtrda (uchinchi darajali filtr) esa – 60 dB/dek. Har bir filtr darajasiga bitta kondensator to‘g‘ri keladi. Ammo

ko‘p bosqichli passiv filtrlarda signallar yo‘qotilishi ko‘p bo‘lganligi tufayli ularning qo‘llanilishi cheklangan. Bundan tashqari, passiv filtrlar katta massa va o‘lchamlarga ega, ayniqsa, past chastotali sohalarda ishlaganda.

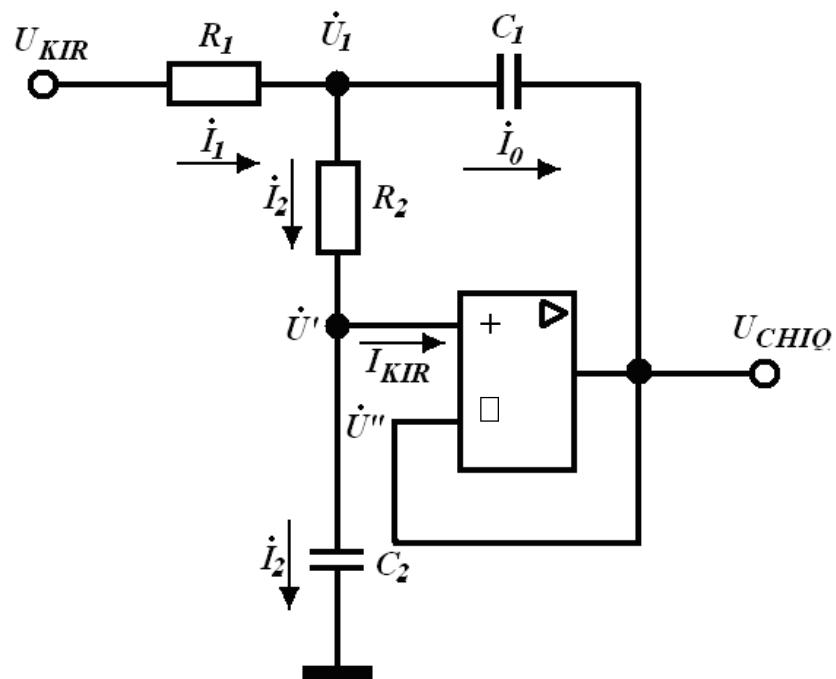


10.12-rasm. Past chastota (a), yuqori chastota (b), polosa (d) va rejektorli (e) filtrlar LACHXLari.

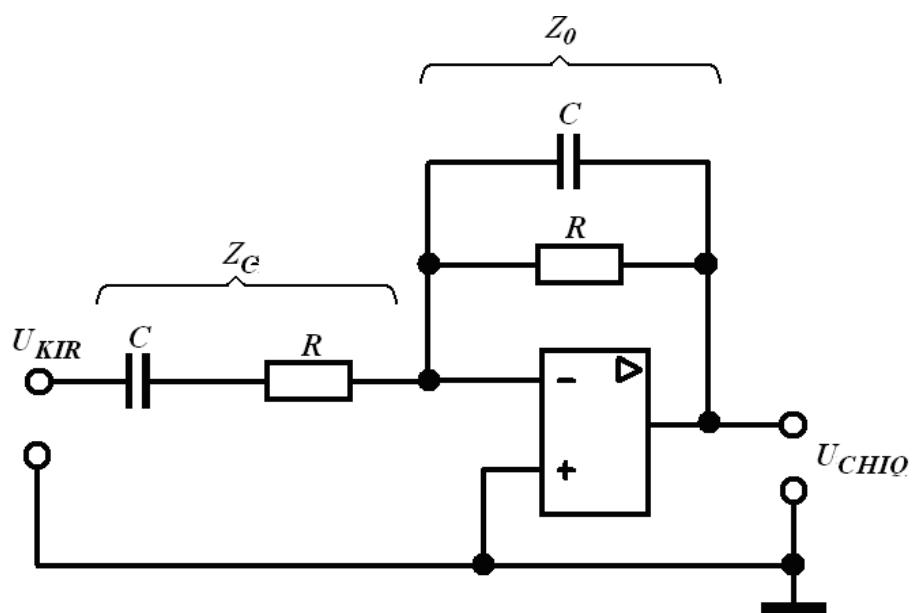
**Aktiv filtrlar** yoki ***tanlovchi kuchaytirgichlar*** ham passiv (assosan rezistorlar va kondensatorlar), ham aktiv (odatda OKlar) elementlardan tashkil topadi. Aktiv filtrlar, passiv filtrlardan farqli ravishda, foydali signalni kuchaytiradilar, kichik massa va hajmga egadir, integral texnologiya usullari asosida yasaladi, kaskadlar ulanishlarida ham sozlanishi qulay. Aktiv filtrlar kamchiliklarga ham ega: manbadan energiya iste’mol qiladi va o‘nlab MGsdan yuqori chastotalarda (OKning  $f_1$  chegaraviy chastotasi bilan aniqlanadigan) ishlatib bo‘lmaydi.

Inverslaydigan OK asosidagi ikkinchi darajali aktiv  $RC$  - past chastota filtri prinsipial sxemasi 10.13a-rasmida tarsvirlangan. Kirishga sinusoidal signal berilganda filtrning uzatish koeffitsiyentini aniqlaymiz. Sxemaning barcha elementlari chiziqli bo‘lgani, tok va kuchlanishlar sinusoidal bo‘yicha o‘zgargani sababli, barcha tok va kuchlanishlarni kompleks son ko‘rinishida ifodalaymiz.

a)



b)



10.13-rasm. Aktiv  $RC$  (a) va polosa filtri (b) sxemasi.

OKni ideal deb hisoblab ( $I_{KIR} = 0$ ,  $\dot{U}' = \dot{U}''$ ), Kirxgofning birinchi qonuniga binoan inverslaydigan kirish uchun  $\dot{I}_1 = \dot{I}_2 + \dot{I}_0$  hosil qilamiz. Bu yerda

$$\dot{I}_1 = \frac{U_{KIR} - \dot{U}_1}{R_1}, \quad \dot{I}_2 = \frac{\dot{U}_1 - \dot{U}'}{R_2}, \quad \dot{I}_0 = (\dot{U}_1 - \dot{U}_{CHIQ})j\omega C_1.$$

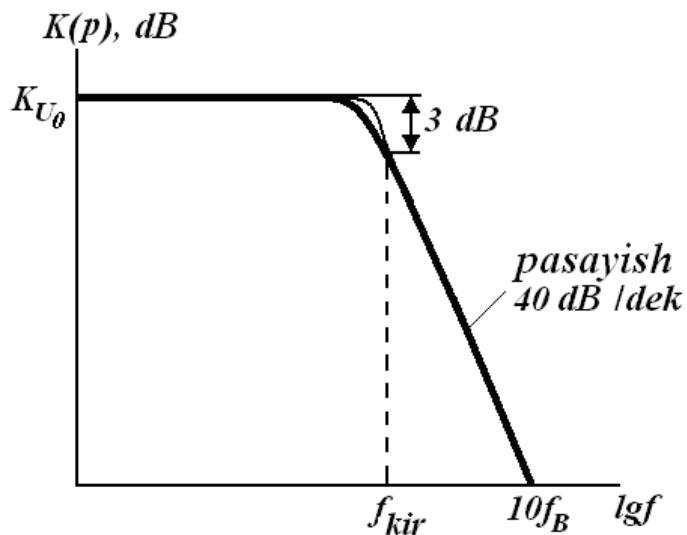
$\frac{\dot{U}_1 - \dot{U}'}{R_2} = \dot{U}' j\omega C_2$  ekanligini hisobga olgan holda, sxemaning uzatish koeffitsiyenti

$$\dot{K}(p) = \frac{\dot{U}_{CHIQ}}{U_{KIR}} = \frac{1}{p^2 + p \frac{C_2(R_1 + R_2)}{R_1 R_2 C_1 C_2} + \frac{1}{R_1 R_2 C_1 C_2}} \quad (10.6)$$

bo‘ladi. Bu yerda,  $p = j\omega$ . Filtrning darajasi mazkur ifodadagi maksimal  $p$  darajasi bilan aniqlanadi. Bunday filtrlarni tuzishda odatda  $S_1 = S_2 = S$ ,  $R_1 = R_2 = R$  tanlanadi. U holda (10.6) ifoda quyidagicha yoziladi:

$$K(p) = \frac{1}{(1 + p\tau)^2},$$

bu yerda,  $\tau = RC$ . Ushbu qurilmada  $\tau$  qiymatini o‘zgartirib, uning o‘tkazish polosasi kengligini o‘zgartirish mumkin. Bunda o‘tkazish polosasida uzatish koeffitsiyenti o‘zgarmas va  $K_{U_0}$ ga teng bo‘ladi (10.14-rasm), chunki sig‘imlar qarshiligi katta va ular PCHF ishiga ta’sir ko‘rsatmaydilar.



10.14-rasm. Ikkinchi darajali PCHF LACHXsi.

Filtrning o‘tkazish polosasi  $\Delta f = 0 \div f_B$  bo‘lib,  $f_B = 1/2\pi RC$ . Chastota  $f_B$  kesish chastotasi  $f_{KES}$  deb ataladi. Chastota qiymati  $f_B$  dan

katta bo‘lganda kirish signalining bir qismi kichik sig‘imli  $S_1$  kondensator qarshiligi bilan shuntlanadi. Juda katta chastotalarda ( $f \geq 10 f_B$ ) signallar minimal sig‘imli  $S_2$  kondensator qarshiligi bilan butkul shuntlanib OK chiqishiga o‘tmaydilar.

Aktiv polosa filtrining sodda sxemasi 10.13b-rasmida keltirilgan. Kirish zanjiri kompleks qarshiligi (impedansi)ni  $Z_G$ , TA zanjiri impedansini esa  $Z_0$  orqali ifodalaymiz. Natijada, 10.14-rasmida keltirilgan inverslaydigan kuchaytirgichga o‘xhash polosa filtrni sxemasiga ega bo‘lamiz. Ammo kirish zanjiri ham, ketma-ket manfiy TA zanjiri ham chastotaga bog‘liq. U holda (10.2ga asosan filtrning kompleks kuchaytirish koeffitsiyenti)

$$\dot{K}_U = -\frac{Z_0}{Z_R} = -\frac{R}{(1+j\omega\tau)R(1+\frac{1}{j\omega\tau})} \quad \text{ga}$$

teng bo‘ladi. Bundan uzatish koeffitsiyenti

$$K(p) = -\frac{p\tau}{(1+p\tau)^2}$$

ekanligi kelib chiqadi, bu yerda,  $\tau = RC$ .

Polosa filtrni LACHXsi 10.12-d rasmida keltirilgan. Kesish chastotasi  $f_{KE}=1/2\pi RC$  bo‘lganda TA koeffitsiyenti  $\alpha = 0$ , kesish chastotasidan farqli chastotalarda esa  $\alpha \approx 1$ .  $K_{UTA}=K_U / (1+\alpha K_U)$  nisbatan kelib chiqadiki,  $\alpha = 1$  bo‘lganda aktiv filtr uchun  $K_U \approx 1$ . Kesish chastotasiga yaqinlashgan sari signal uzatish koeffitsiyenti kamayadi, bu esa manfiy TAni susayishiga olib keladi, ya’ni  $\alpha$ , natijada filtr  $K_U$  si ortadi. Kesish chastotasi  $f_{KES}$  da manfiy TA mavjud bo‘lmaydi va  $K(f) = K_{UO}$ . Polosali o‘tkazuvchi filtrda faqat manfiy TA qo‘llaniladi, bu esa uning ishini barqarorlaydi. Katta kuchaytirish koeffitsiyenti hisobiga u **chastotanlovchi kuchaytirgich** deb ataladi.

#### 10.4. Operatsion kuchaytirgichlarga inersiyasiz nochiziqli zanjirlarning ulanishi

**Logarifmik kuchaytirgich.** Bunday kuchaytirgichda chiqish kuchlanishi kirish kuchlanishi logarifmiga proporsional bo‘ladi.

Logarifmik xarakteristika hosil qilish uchun OK manfiy TA zanjiriga diod yoki UB sxemadagi BT ulanadi. Diodli va BTli

logarifmik kuchaytirgich sxemalari mos ravishda 10.15-a va b rasmlarda ko'rsatilgan.

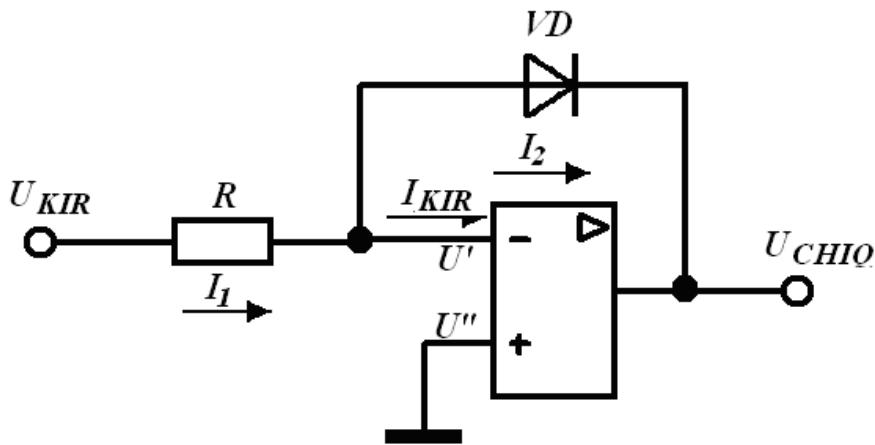
Avvalgidek, OKning ideallik xossalaridan  $I_{KIR} = 0$  va  $U' = U'' = 0$  kelib chiqadi. Shu sababli  $I_1 = I_2$ . 10.15-a rasmdagi sxema uchun

$$I_1 = U_{KIR} / R, \quad I_2 = I_0 [\exp(U / \varphi_T) - 1] \approx I_0 [\exp(U / \varphi_T)],$$

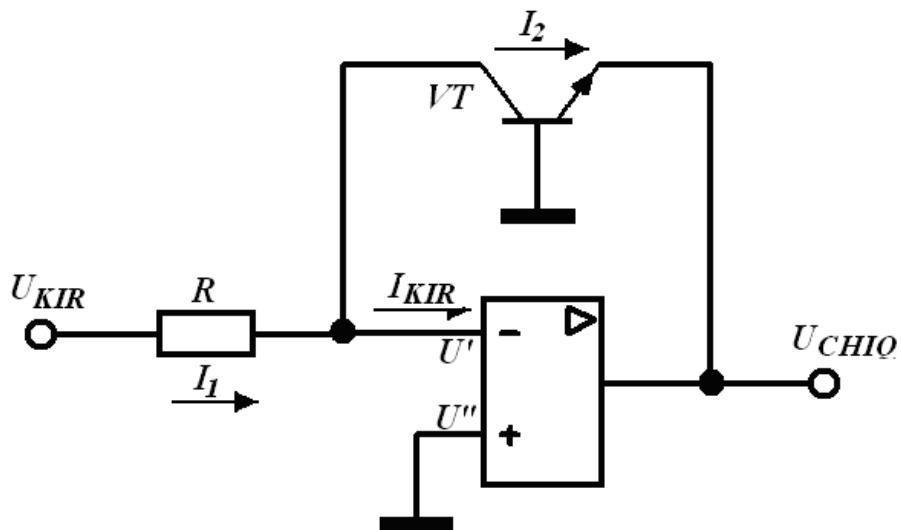
bu yerda,  $\varphi_T = kT/q$ ,  $U$  – dioddagi kuchlanish. Bu sxema uchun  $U = U_{CHIQ}$  ekanligi ravshan. Bundan,

$$U_{CHIQ} = -\varphi_T [\ln(U_{KIR} / R) - \ln I_0] = -\varphi_T \ln [U_{KIR} / (RI_0)].$$

a)



b)



10.15-rasm. Diodli (a) va BTli (b) logarifmik kuchaytirgich sxemasi.

Yuqoridagi sxema kabi, 10.15-b rasmdagi sxema uchun ham

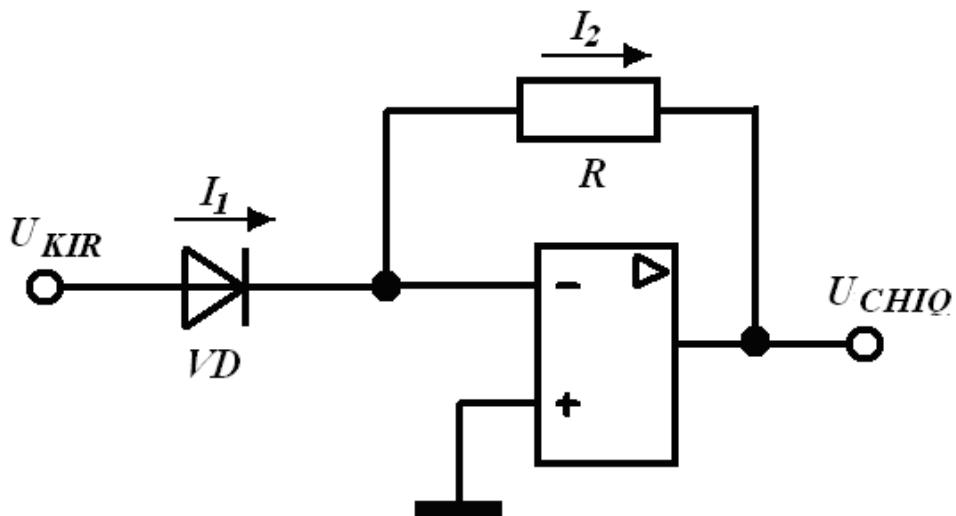
$$I_1 = U_{KIR} / R, \quad I_2 = I_K = I_{E0} [\exp(U_{BE} / \varphi_T) - 1] \approx I_{E0} \exp(U_{BE} / \varphi_T).$$

$$\text{Bundan, } U_{CHIQ} = -\varphi_T \ln[U_{KIR} / (Ri_{E0})].$$

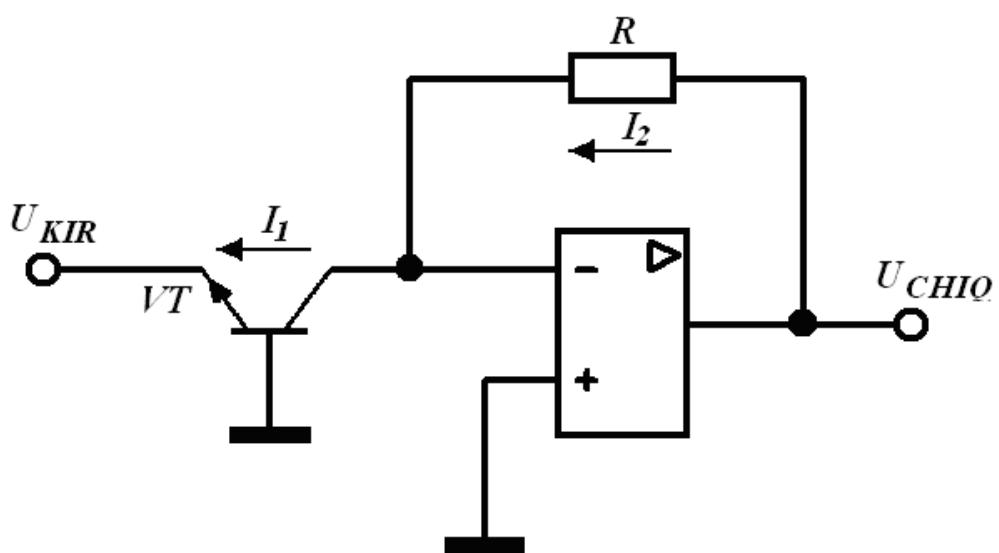
Keltirilgan sxemalar uchun maksimal chiqish kuchlanishi 0,6 V dan oshmaydi. Logarifmik kuchaytirgichlar chiqishida faqat bir qutbli kuchlanish shakllanadi. Musbat kirish kuchlanishida chiqishda manfiy kuchlanish shakllanadi. Chiqishda musbat kuchlanish olish uchun 10.15a-rasmdagi sxemaga teskari yo'naliшhda diod ulash va kirish kuchlanishi qutbini o'zgartirish kerak. 10.15-b rasmida  $p - n - p$  - turli tranzistor qo'llash usuli bilan shunday natijaga erishish mumkin.

**Antilogarifmik (eksponensial) kuchaytirgich.** Antilogarifmik kuchaytirgich hosil qilish uchun yuqorida ko'rib o'tilgan sxemalarda diod (tranzistor) bilan rezistor o'rmini almashtirish kerak (10.16-a va b rasmlar).

a)



b)



10.16-rasm. Antilogarifmik kuchaytigichlar.

10.15-a va b rasmlardagi sxemalar kabi, 10.16-a rasmdagi sxema uchun

$$U_{CHIQ} = -RI_0 \exp(U_{KIR}/\varphi_T) ,$$

va 10.16-b rasmdagi sxema uchun esa,

$$U_{CHIQ} = -RI_{E0} \exp(U_{KIR}/\varphi_T)$$

deb yozish mumkin.

Logarifmik va antilogarifmik kuchaytirgichlar ko‘paytirish va bo‘lish matematik amallarini bajarish uchun qo‘llaniladi.

Haqiqatan, sonlarni ko‘paytirish uchun ularning logarifmlarini qo‘sish yetarlidir. Uchta sonni ko‘paytirish uchun, ularning har birini avval o‘zining logarifmik kuchaytirgichi kirishiga berish, so‘ngra uchta kirishli jamlovchi qurilma kirishiga uzatish lozim (10.14-rasm).

**Kuchlanish komparatori.** **Komparator** ikki va undan ortiq signallarni o‘zaro, yoki bir kirish signalini biror berilgan etalon kuchlanish sathi bilan solishtirish amalini bajaradi

Berilgan kirish signallarini nolga teng bo‘lgan etalon kuchlanish sathi bilan solishtiradigan komparator sxemasi 10.17-rasmda ko‘rsatilgan. Buning uchun OK inverslaydigan kirishi potensiali nolga teng bo‘lgan umumiy shina bilan tutashtiriladi. Shu sababli bunday qurilma **nol detektori** yoki **nol – indikatori** deb ataladi.

Kuchaytirgichning inverslaydigan kirishiga amplitudasi  $|U_m| > |U_{CHIQ,max}|/K_{U0}$  bo‘lgan  $U_{KIR} = U_m \sin \omega t$  o‘zgaruvchan kuchlanish berilgan bo‘lsin (katta signal rejimi).

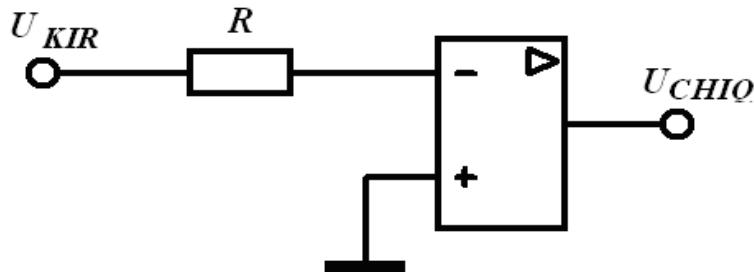
Komparator ishini ifodalovchi vaqt diagrammalari 10.17-b va d rasmlarda ko‘rsatilgan. Diagrammalardan ko‘rinib turibdiki, kirish kuchlanishi  $|U_m \sin \omega t| < |U_{CHIQ,max}|/K_{U0}$  shartga javob bersa, chiqish kuchlanishi kirish kuchlanishiga proporsional bo‘ladi, ya’ni  $|U_{CHIQ}| = K_{U0}|U_{KIR}|$ . Kirish kuchlanishi  $|U_{CHIQ,max}|/K_{U0}$  qiymatidan oshsa, komparator chiqish signali o‘zgarishsiz qoladi va  $|U_{CHIQ}| = |U_{CHIQ,max}|$ .

Shunday qilib, musbat kirish kuchlanishida chiqish signali standart va  $-U_{CHIQ,max}$  ga teng, manfiy kirish kuchlanishida esa, yana standart va  $+U_{CHIQ,max}$  ga teng bo‘ladi degan xulosaga kelamiz.

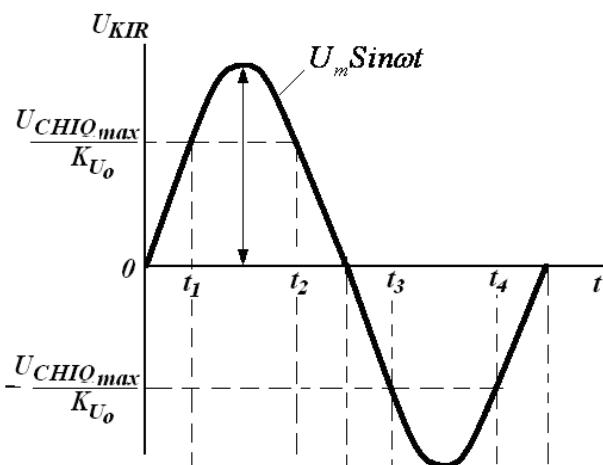
Kirish signali analog, chiqish signali esa, raqamli bo‘lgani uchun ( $-U_{CHIQ,max}$  - mantiqiy 0,  $+U_{CHIQ,max}$  - mantiqiy 1), komparator analog va

raqamli qurilmalar orasidagi aloqa elementi rolini bajaradi, ya’ni sodda ***analog – raqamli o’zgartirgich*** hisoblanadi.

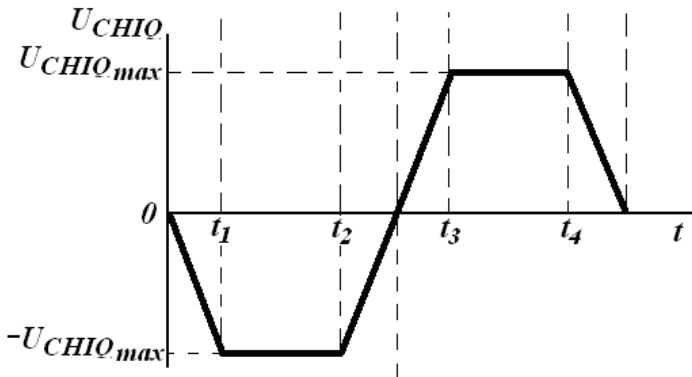
a)



b)



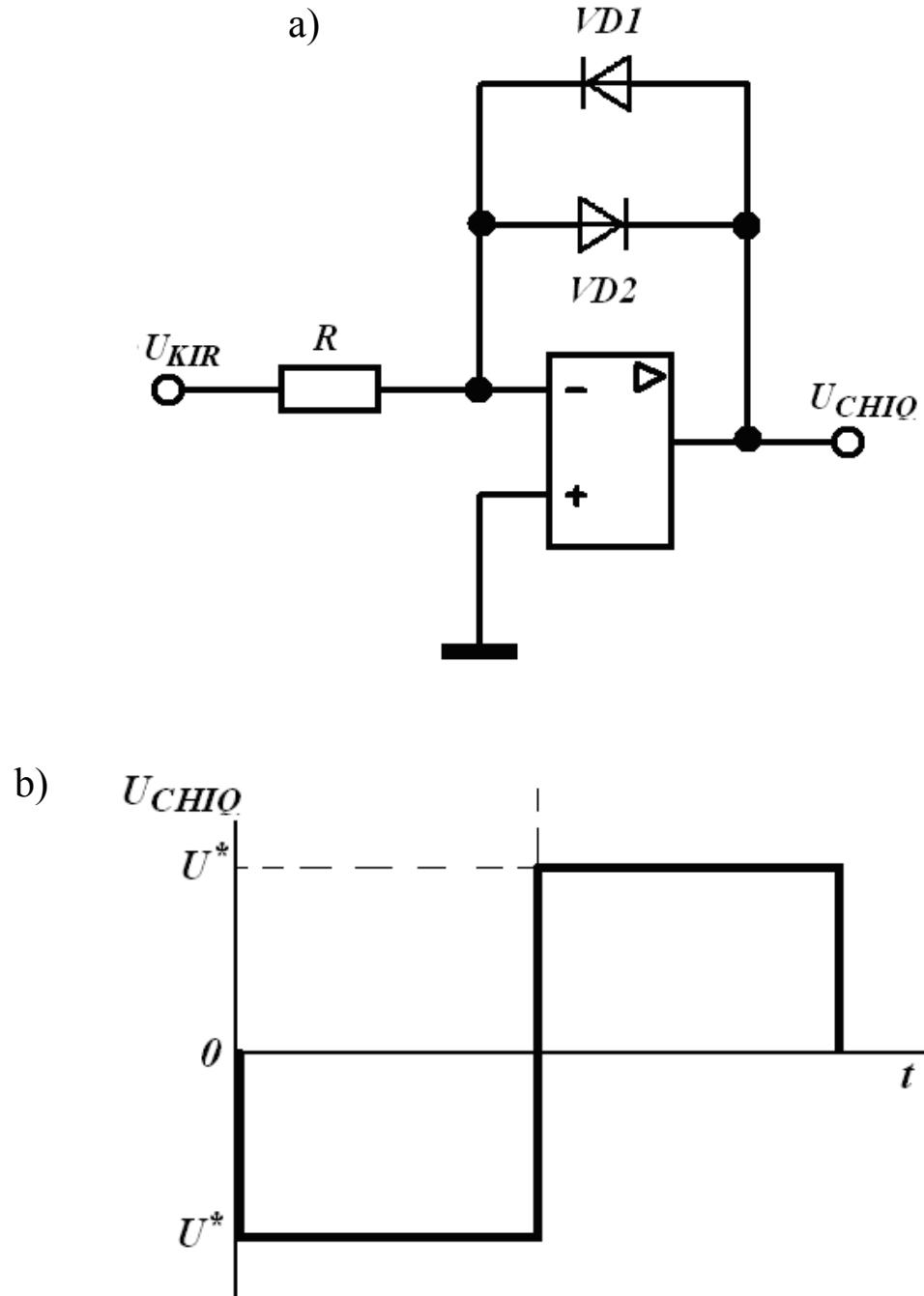
c)



10.17-rasm. Nol detektori sxemasi (a) va uning vaqt digarammalari (b, c).

Kirish signali shakli ixtiyoriy bo‘lishi mumkin. Ammo  $|U_{KIR}| < |U_{CHIQ,max} / K_{U_0}|$  (kichik signal rejimi) bo‘lganda, ishlashning ixtiyoriy vaqt momentida chiqish signali kirish signaliga proporsional bo‘ladi, ya’ni  $|U_{CHIQ}| = |K_{U_0} U_{KIR}|$ . Bu yerda  $U_{CHIQ,max}$  va  $K_{U_0}$  aniq OKning pasport ma’lumotnomalarida keltirilgan parametrlari.

Katta signal rejimida, kirish signali qiymati  $|U_{CHIQ,max} / K_{U_0}|$  bo‘lgan vaqt intervallarida komparator chiqish signali o‘zgarishsiz qoladi va  $|U_{CHIQ}| = |U_{CHIQ,max}|$  bo‘ladi.



10.18-rasm. Komparator sxemasi (a) va uning vaqt diagrammasi (b).

Chiqish kuchlanishi  $\pm U_{CHIQ,max}$  darajalarda qayd qilinadigan  $U_{KIR} = |U_{CHIQ,max} / K_{U_0}|$  kattaligi **komparator sezgirligi**  $\Delta$  deb ataladi. Uni

chiqish kuchlanishi  $U_{CHIQ,max}$  ni kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_{U_0}$  ga bo‘lib, oson baholash mumkin

$$\Delta = U_{CHIQ,max} / K_{U_0} .$$

Masalan,  $U_{CHIQ,max} = 10 \text{ V}$ ,  $K_{U_0} = 10^5$  bo‘lsa, u holda,  $\Delta = 10^{-4} \text{ V}$ . Bu kirish kuchlanishi etalon kuchlanishidan atigi  $10^{-4} \text{ V}$  ga og‘ganda chiqish kuchlanishi  $\pm U_{CHIQ,max}$  sathlarda qayd qilinishini bildiradi (mazkur holatda noldan).

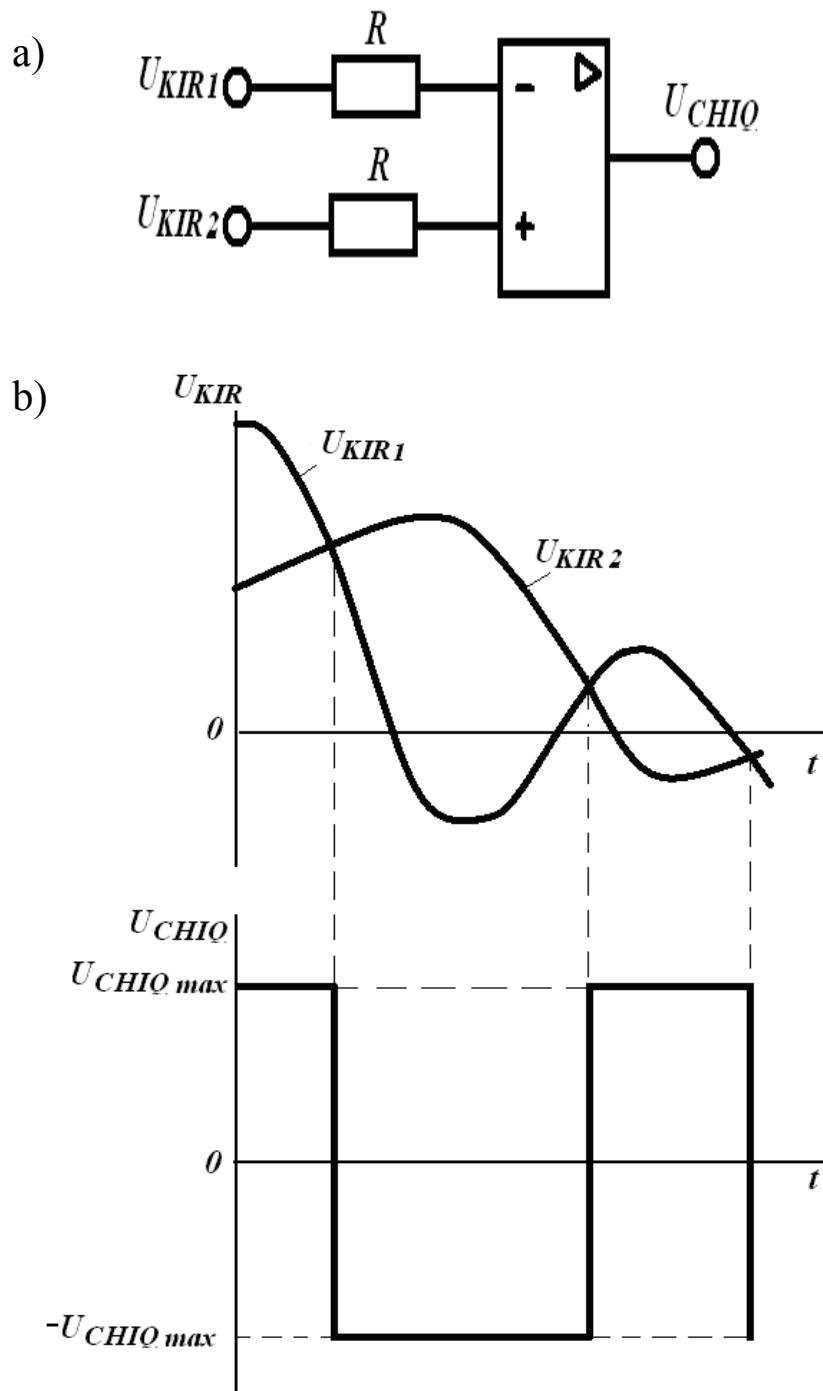
Chiqishda kichik standart kuchlanishlar  $|U_{CHIQ,max}|$  olish talab qilingan holatlarda, 10.18-a rasmida ko‘rsatilgan komparator sxemasi ishlataladi. Musbat kirish kuchlanishida chiqishda manfiy kuchlanish paydo bo‘ladi. Bunda VD2 diod ochiladi. Ma’lumki, ochiq dioddagi kuchlanish –  $U^*$  ga teng, deyarli o‘zgarmas kattalik. Demak, chiqishdagi kuchlanish  $U_{KIR}$  ga bog‘liq bo‘lmagan ravishda  $U^*$  ga teng. Kremniyli diodlar uchun  $U^* = 0,7 \text{ V}$  ekanini eslatib o‘tamiz. Manfiy kirish kuchlanishida VD1 diod ochiladi, chiqish kuchlanishi esa  $+U^*$  ga teng bo‘ladi va u ham  $U_{KIR}$  ga bog‘liq bo‘lmaydi. Ushbu komparatorning vaqt diagrammalari 10.18-b rasmida ko‘rsatilgan. Komparator sezgirligiga kelsak, u ham  $K_{U_0} = 10^5$  qiymatlarda keskin ortadi va  $\Delta \approx 7 \text{ mV}$ ni tashkil etadi.

Agar yakka VD1 va VD2 diodlar o‘rniga ketma-ket diodlar zanjiri ulansa, komparatorning chiqish kuchlanishlar mos ravishda katta bo‘ladi. Ikki (va undan ortiq) kuchlanishlari solishtirilganda ular turli kirishlarga beriladi. Bunday komparator sxemasi va uning ishini izohlovchi vaqt diagrammalari 10.19-rasmida ko‘rsatilgan.

Nolga teng bo‘lgan momentlarda, ya’ni kirishlar orasidagi kuchlanishlar  $U_{KIR1} = U_{KIR2}$  bo‘lganda chiqish kuchlanishi nolga teng bo‘ladi.  $U_{KIR1} > U_{KIR2}$  bo‘lgan vaqt oraliqlarida, chiqish kuchlanishi ishorasi musbat va standart  $+U_{CHIQ,max}$  qiymatiga teng bo‘ladi.  $U_{KIR1} < U_{KIR2}$  bo‘lgan vaqt oraliqlarida OK qayta ulanadi va uning chiqishida –  $U_{CHIQ,max}$  standart kuchlanish o‘rnataladi.

Yuqorida ko‘rib o‘tilgan standart OK asosidagi komparatorlar kirish signallari sekin o‘zgaruvchi, ***yuqori aniqlikdagi*** solishtiruvchi sxemalarida ishlataladi. Gap shundaki, katta amplitudali kuchlanishlarni solishtirish rejimida OK tranzistorlari to‘yinish rejimiga o‘tadilar. To‘yinish rejimi bazada noasosiy zaryad tashuvchilarning to‘planishiga

olib keladi. Bu zaryadlarni bazadan chiqarib yuborish uchun ma'lum vaqt talab qilinadi, bu esa komparatorlarning tezkorligini pasaytiradi.



10.19-rasm. Bir bo'sag'ali ikki kuchlanishni solishtirish sxemasi (a)  
va uning vaqt diagrammalari (b).

Shuning uchun raqamli texnikada tezkorligi  $15\div200\text{ns}$  gacha bo'lgan 521SA1-521SA4 turdag'i integral komparatorlar qo'llaniladi. Ularni loyihalashda tranzistorlar to'yinish rejimiga o'tmaydigan maxsus sxemotexnik yechimlar qo'llaniladi.

## Nazorat savollari

1. Yuqori barqarorlikka ega bo'lgan inverslaydigan kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyenti nima bilan aniqlanadi ?
2. Inverslamaydigan kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyenti nima bilan aniqlanadi ?
3. Kuchlanish qaytarigichda qanday amal bajariladi ?
4. Uchta kirishga ega bo'lgan jamlash qurilmasi chiqish kuchlanishi nimaga teng ?
5. Ayiruvchining chiqish kuchlanishi nimaga teng ?
6. Pretsizion attenuuator nima uchun xizmat qiladi ?
7. Passiv integrallovchi va differensiallovchi zanjirlar qanday kamchiliklarga ega?
8. OK asosidagi differensiallovchi qurilma qanday amalgalari oshiriladi ?
9. OK asosidagi integrallovchi qurilma qanday amalgalari oshiriladi ?
10. Filtrlar turlarini sanab bering.
11. Aktiv filtrlar passivlardan nimasi bilan farqlanadi ?
12. OK asosidagi logarifmik kuchaytirgich qanday xossalarga ega ?
13. OK asosidagi antilogarifmik kuchaytirgich qanday xossalarga ega ?
14. Kuchlanish komparatori qanday amalni bajaradi ?

---

## XI BOB ELEKTRONIKANING ISTIQBOLLI YO‘NALISHLARI

### 11.1. Nanoelektronika

**Nanoelektronika** nanotexnologiyalarning ilmiy va texnologik usullaridan foydalanishga asoslanadi.

**Nanotexnologiya** – alohida atom va molekulalarni boshqarishni (manipulatsiya), shuningdek, buning uchun zarur nazariy va amaliy tekshirishlarni qo‘llash asosida nanoobyektlarni ishlab chiqish va ishlab chiqarish bilan shug‘ullanuvchi fan va texnika sohasidir.

ISO/TK 229 texnik komitetda natotexnologiya deganda:

- bir yoki undan ortiq koordinatalarda 100 nm dan kichik o‘lchamlarda o‘lchamli hodisalarni e’tiborga olish odatda yangi qo‘llanishlarga olib keluvchi nqli diapazonda materiallarni tushunish va materialdag‘i jarayon va xususiyatlarni boshqarish;

- alohida atom va molekula, shuningdek, hajmiy materiallar xususiyatlaridan farq qiluvchi nqli materiallardan yangi xususiyatlarni namoyon qiluvchi mukammallashgan materiallar, asboblar va tizimlar hosil qilish uchun foydalanish nazarda tutiladi.

Dunyo tuzilishi va uning mexanikasi tasavvuriga asoslangan odatiy texnologiyalar mikroolam qonuniyatları o‘zgachaligi sababli atom masshtablarda yaroqsiz. Bunga kvant hodisalarning ayonlashuvi Vander-Vaals kuchlari, alohida atomlar va molekulalarning xususiyatlari misol bo‘la oladi.

Maxsus texnologik uskunalar va nanotexnologiya asboblarining rivojlanishi evaziga nanotexnologiyaning yangi usullari paydo bo‘ldi. Ushbu uskunalar nanoobyektlarni kuzatish, ular parametrlarini o‘lchash, alohida atomlarni va nanoobyektlarni boshqarish imkonini beradi. Bunday uskunalarga rastr va elektron mikroskop, skanerli konfokal mikroskop, yorug‘lik difraksiyasi bilan bog‘liq chegaradan chiqish imkoniyatini beruvchi maydoni yaqin mikroskop, tunnel mikroskop (elektr o‘tkazuvchi materiallar uchun), rentgen difraktometr, lazerli interferometrlar kiradi.

Tunnel va atom - kuch mikroskop xarakterli o‘lchamlari bir necha nmdan kichik obyektlarning kimyoviy, fizik va fazoviy xususiyatlarini

tekshirish imkoniyatini bergani uchun nanotexnologiyaning eng keng tarqalgan asbobi hisoblanadi. Atom - kuch mikroskop (AKM) yordamida o'tkazgich va elektr o'tkazmaydigan materiallarning alohida atomlarini ko'rishdan tashqari, ularga alohida ta'sir o'tkazish, xususan, atomlarni sirt bo'yicha siljитish mumkin.

Nanotexnologiyalar obyekti – avvalam bor o'lchamlari  $12\div100$  nm bo'lgan «nanozarracha» deb ataluvchi zarralardan iborat. Nanozarrachalar katalizator va adsorbsiyalovchi moddalar sifatida qiziq. Oqsillar, nuklin kislotalar bilan ta'sirlashuvida nanozarrachalar qiziq xususiyatlarga ega. Nanozarrachalar o'z-o'zidan yangi xususiyatlarni namoyon etuvchi ma'lum tizimni hosil qilishi mumkin.

Nanozarrachalarning quyidagi turlari ma'lum:

- o'tkazgichlarni portlatish, plazma sintezi, yupqa pardalarni tiklash va boshqa yo'llar bilan olinuvchi uch o'lchamli obyektlar;
- molekular va atom nurli epitaksiya, gaz fazali epitaksiya, ion o'stirish va boshqa usullar bilan hosil qilinuvchi nanoqatlamlar – ikki o'lchamli obyektlar;
- bir o'lchamli obyektlar – viskerlar;
- nol o'lchamli obyektlar – kvant nuqtalar.

Nanotexnologiyalar oldidagi eng muhim masalalardan biri tabiatda mavjud biopolimerlarning o'z-o'zini tashkil etishiga o'xshash nanozarralarni o'z-o'zidan tashkillanishidan iborat.

Qo'llanilishi nuqtayi nazaridan, jumladan, nanoelektronikada eng qiziq va istiqbolli nanoobyektlar:

– Uglerodli nanotrubkalar – odatda, yarimsferik boshcha bilan tugallanuvchi va diametri bir nm dan bir necha nm gacha uzunligi bir necha sm ni tashkil etuvchi, bir yoki bir necha (ko'p qatlamlili nanotrubka) trubka shaklida o'ralgan geksagonal grafit tekisliklar (grafen).

– Fullerenlar – juft sonli uch koordinatali uglerod atomlaridan tuzilgan qavariq tutash ko'pyoqliklar.

– Grafen – uglerod atomlarining monoqatlami. Grafen xona temperaturasida elektronlarning yuqori harakatchanligiga, tuzilishi bo'yicha noyob taqiqlangan zonaga ega va shuning uchun nisbatan arzon kremniyni almashtirish istiqboli mavjud.

– Nanokristallar – turli kristall nanozarrachalar – nanosterjenlar, nanosimlar, nanotrubkalar, nanolentalar, nanohalqalar, nanoprujinalar va boshqalar, mikro va optoelektronikada, mikrosensorlarda, fotokatalizda, pyezoo'zgartgichlarda va shunga o'xshashlarda istiqboli. Barcha

nanozarrachalar kristall tuzilishga ega bo‘lgani sababli nanokristall va nanozarra sinonimlardir. Nanokristall atamasi bilan nanoobyektning kristalligiga qo‘sishmcha urg‘u beriladi. Shu bilan birgalikda, oxirgi vaqtda nanokristall deb kristallga o‘xshash ikki o‘lchamli va uch o‘lchamli nanozarrachalardan iborat tuzilmalar atala boshlandi, ya’ni ushbu atama yangi ma’noga ega bo‘ldi.

– *Nanoqurilma, xususan, nanoelektronikada asosiy obyekt – elektron nanoqurilma.*

Nanoo‘lchamlarga o‘tganda modda xususiyati (nanoobyekt xususiyati) o‘zgaradi. Birinchidan, moddalar hajmidagi atomlarga nisbatan nanozarrachalar sirtidagi kimyoviy bog‘lanishlari to‘yinmagan atomlar boshqacha xususiyatga ega bo‘ladi. Mikrozarrachalarda sirtqi atomlarning nisbiy zichligi ulushi e’tiborga olmasa bo‘ladigan darajada kichik, nanozarrachalarda esa – sezilarli va hatto ko‘p bo‘ladi. Ikkinchidan, 12 mkm dan kichik o‘lchamlarda, elektr o‘tkazishning klassik nazariyasi noto‘g‘ri bo‘ladi va nanozarralar o‘lchami elektronning erkin yurish yo‘li uzunligidan kichik bo‘lgani uchun Om qonuni buziladi. Elektronlar harakati ballistik bo‘lib qoladi. Uchinchidan, nanotuzilmalarda elektronlar harakatining kvant tabiatini va nanotuzilmalarning de – Broyl to‘lqin uzunligiga yaqin  $\lambda=h/(mv)$  kichik o‘lchamlari hamda elektronlar harakatining kvant tabiatini bilan bog‘liq turli kvant - o‘lchamli effektlar kuzatiladi.

Mikroelektronika o‘zining yarim asrlik tarixi davomida IMSlar elementlari o‘lchamlarini kamaytirish yo‘lida Mur qonuniga muvofiq rivojlanmoqda. 1999-yilda mikroelektronika texnologik ajratishning 100 nmli dovonini yengib nanoelektronikaga aylandi. Hozirgi vaqtda 45 nmli texnologik jarayon keng tarqalgan. Bu jarayon optik litografiyaga asoslanishini aytib o‘tamiz.

Mikroelektron qurilmalar (IMSlar) yaratishning ananaviy, planar jarayon kabi, usullari yaqin 10 yillik ichida iqtisodiy, texnologik va intellektual chegaraga kelib qolishi mumkin, bunda qurilmalar o‘lchamlarini kamaytirish va ularni tuzilish murakkabligining oshishi bilan harajatlarning eksponensial oshishi kuzatiladi. Muammoni nanotexnologiyalar usullarini qo‘llagan holda yangi sifat darajasida yechishga to‘g‘ri keladi.

MDYa tranzistorlarda zatvorosti dielektrigi an’anaviy ravishda  $\text{SiO}_2$  ishlatiladi, 45 nm o‘lchamli texnologiyaga o‘tilganda dielektrik qalinligi 1 nmdan kichik bo‘ladi. Bunda zatvor osti orqali sizilish toki ortadi. Kristallning  $1 \text{ sm}^2$  yuzasida energiya ajralish  $1 \text{ kVtga}$  yetadi.

Yupqa dielektrik orqali tok oqish muammosi  $\text{SiO}_2$  ni dielektrik singdiruvchanlik koeffitsiyenti  $\epsilon$  katta boshqa dielektriklarga, masalan,  $\epsilon \sim 20 \div 25$  bo‘lgan gafniy yoki sirkoniy oksidlariga almashtirish yo‘li bilan hal etiladi.

Kelgusida, tranzistor kanali uzunligi 5 nm gacha kamaytirilganda, tranzistordagi kvant hodisalar uning xarakteristikalariga katta ta’sir ko‘rsata boshlaydi va xususan, stok - istok orasidagi tunnellashuv toki  $1 \text{ sm}^2$  yuzada ajraladigan energiyani  $1 \text{ kVt}$  ga yetkazadi.

Planar texnologiyaning zamonaviy prosessorlar, xotira qurilmalari va boshqa raqamli IMSlar hosil qilishdagi yutuqlari o‘lchamlari 90 nm, 45 nm va hatto 28 nm ni tashkil etuvchi IMSlar ishchi elementlarini hosil qilish imkonini yaratganligi bugungi kunda ko‘pchilik tadqi-qotchilar tomonidan nanotexnologiyalarning qo‘llanilish natijasidek qaralmoqdaligini aytib o‘tamiz. Bu mavjud ISO /TK 229 nuqtayi nazaridan to‘g‘ri. Lekin planar jarayon birinchi IMSlar paydo bo‘lishi bilan, o‘tgan asrning 60-yillarida hech qanday nanotexnologiyalar mavjud bo‘lmagan vaqtida paydo bo‘ldi va shundan beri prinsipial o‘zgargani yo‘q.

**Skanerlovchi tunnel mikroskoplar** (STM) havoda yoki vakuumda, xona temperaturasida yoki past (kriogen) temperaturalarda ishlaydi. STMlar elektr o‘tkazuvchi qattiq jismlar yuzasini o‘rganishga, masalan, IMSlar ishlab chiqarishdagi texnologik jarayonlarning turli bosqichlarida asos sirtini nazoratlashga mo‘ljallangan.

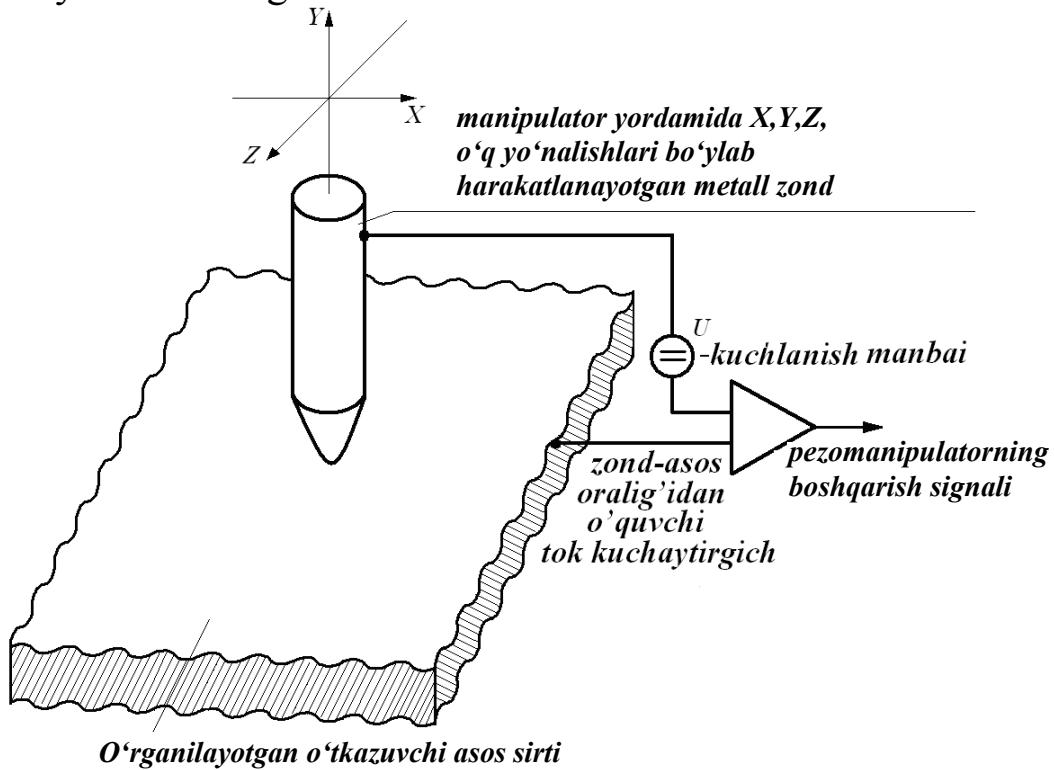
STMlarda sirti nazoratlanayotgan namuna bilan igna (elektr – kimyoviy usulda igna ko‘rinishiga olib kelingan volfram sim) orasiga ( $0,01 \div 10$ ) V potensial farqi berilgan. Elektronlar tunnel tokini hosil qilgan holda namunadan ignaga tunnelashadi, shunday qilib, STM namunadagi elektronlar zichligini sezadi. Ikkita metall jismlar orasidagi tunnel tok tunnel effekt formulasiga binoan quyidagi tenglama bilan ifodalanadi:

$$I = I_0 \exp(-k\Delta Z); \quad k = \sqrt{2mV/\hbar},$$

bu yerda,  $m$  – elektron massasi;  $\Delta Z$  – o‘rganilayotgan namuna va igna orasidagi masofa;  $\hbar$  – Plank doimiysi;  $V$  – berilgan kuchlanish;  $I_0$  – sirt turiga bog‘liq o‘zgarmas qiymat. Masofa  $10 \text{ \AA}$  dan kichik bo‘lganda tunnel tok qiymati odatda  $1 \div 1000 \text{ pA}$  ni tashkil etadi. Skanerlash jarayonida igna namuna sirti bo‘ylab harakat qiladi. Bunda tunnel tok qiymati teskari elektron aloqa hisobiga o‘zgarmas saqlanib qoladi. Pyezoelektrik dvigatelga (X, Y, Z – pozitsionerga) berilgan boshqaruvchi

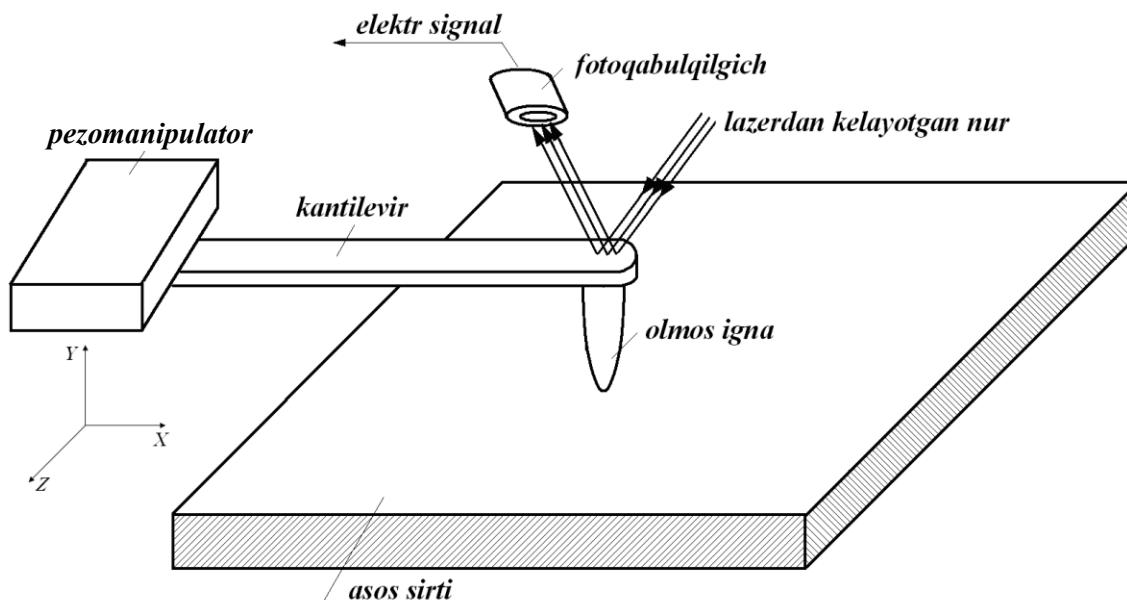
potensiallar skanerlaganda yozib olinadi va namuna sirdagi balandliklar kartasini hosil qilish uchun ishlatiladi.

STM namuna sirtiga adsorbsiyalangan molekula va boshqa nanoobyektlarni o‘rganish uchun ishlatilishi mumkin.



11.1-rasm. Skanerlovchi tunnel mikroskop tuzilishi.

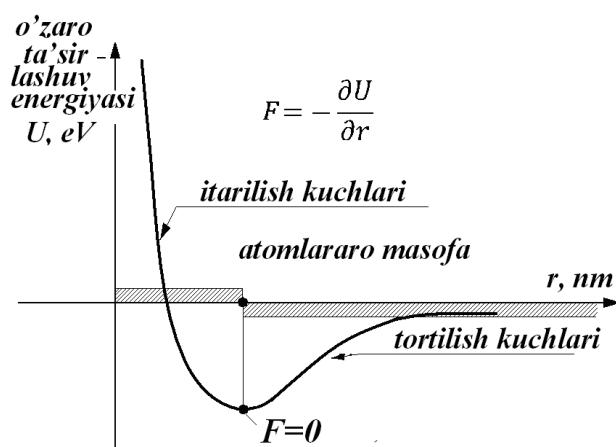
**Atom - kuch mikroskop** (AKM). STMning asosiy kamchiligi namuna materialiga qo‘yiladigan talab – uning, albatta, elektr o‘tkazuvchan bo‘lishi shartligi bilan bog‘liq. AKMda (11.2-rasm) kantilevir ignasining Van - der Vaals kuchlari ta’sirida yuzaga nisbatan tortilishi yoki itarilishi ishlatiladi. Odatda, asbobda olmos igna ishlatiladi. Kantilevir ignasi va namuna sirti atomlari orasidagi masofa bir angestremga yaqin bo‘lganda itarish kuchlari, undan katta masofalarda esa tortishish kuchlari ta’sir etadi (11.3-rasm). Shunday qilib, AKM yordamida o‘rganilayotgan namuna materiali elektr o‘tkazuvchanligi ixtiyoriy bo‘lishi mumkin. Maxsus kantilevirlar ishlatilgan holda sirtning elektr va magnit xususiyatlarini o‘rganish mumkin. AKMda o‘rganilayotgan namuna «ta’sirlashuv kuchi teng yuzalar» bo‘ylab skanerlanadi. AKM 1986-yilda AQSHda Gerd Binning va Kristof Gerberlar tomonidan ixtiro qilingan. AKM sirt notekisliklarini o‘rganish uchun va yuzadagi nanoobyektlarni manipulatsiyalash uchun qo‘llaniladi.



11.2-rasm. Atom-kuch mikroskop tuzilishi.

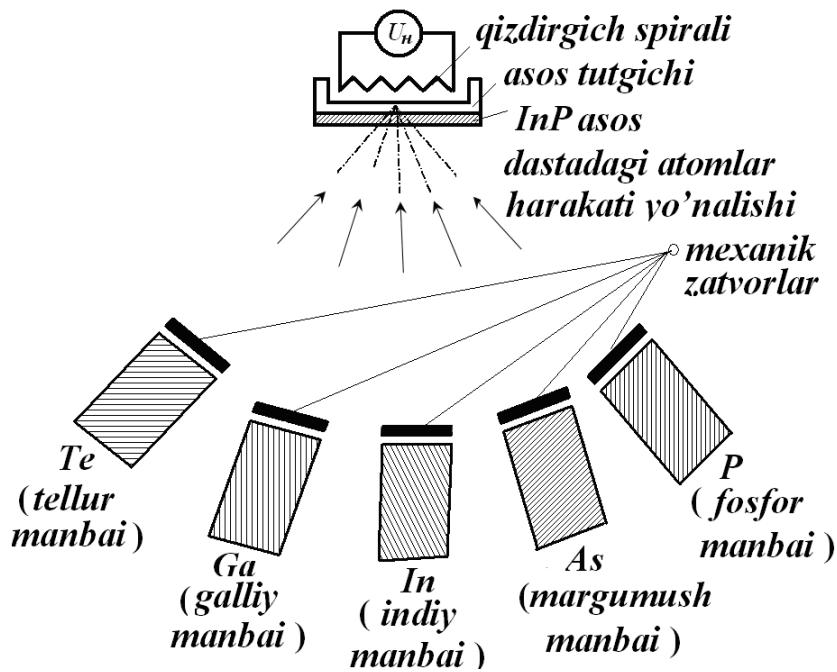
Zondning chetlashuvi siljishlarni o‘lchovchi asbob, masalan, optik sensor yordamida qayd qilinadi.

AKMlar havoda yoki suyuqlikda ishlashi mumkin. Suyuqlikda ishlashi DNK molekulalarini, to‘qimasimon membranalarni, oqsillarni, aminokislotalar kristallarini va boshqa makromolekulalarni o‘rganishda, ayniqsa, muhim. O‘ta yuqori vakuum sharoitida AKM atomlar darajasida ajratish imkoniga ega.



11.3-rasm. Atomlar orasidagi o‘zaro ta’sirlashuv kuchlari.

**Molekular – nurli epitaksiya** (MNE). MNEda qizdirgichda bug‘latilgan elementar komponentalar molekulyar dasta ko‘rinishida monokristall asos sirtiga o‘tkaziladi (11.4-rasm).



11.4-rasm. InP asosda InP, GaInAs, GaInAsP birikmalar o'stirish uchun molekular – nurli epitaksiya qurilmasi tuzilishi.

Rasmda InP va GaInAsP birikmalarini va GaInAsP/InP geterotishlarni hosil qilish uchun zarur asosiy elementlar keltirilgan. Birikmalarni hosil qilish jarayoni o'ta yuqori vakuum  $10^{-6} \div 10^{-8}$  Pa sharoitida amalga oshiriladi. Bunda asos temperaturasi ( $400 \div 800$ ) °C ni tashkil etadi. Hosil qilinayotgan epitaksial qatlamlar tarkibi qizdirgichlar temperaturasini o'zgartirib boshqariladi. Qatlamlar o'stirish jarayonining inersiyasiz boshqarilishi qizdirgich bilan asos orasida joylashgan to'sqichlar yordamida amalga oshiriladi.

MNEda jarayon past temperaturalarda amalga oshiriladi. Bu asosdan kiritmalar diffuziyalanishini va avtolegirlashni kamaytiradi, sifatli yupqa epitaksial qatlamlar hosil qilish imkonini beradi. Legirlash (metallaorganik birikmalardan epitaksiya qilishdan farqli ravishda) jarayoni inersiyasiz amalga oshgani munosabati bilan murakkab taqsimlanishiga ega legirlashni amalga oshirish mumkin. MNEda epitaksial qatlamning o'sish tezligi taxminan 1 monoqatlam/s yoki 1mkm/soatni tashkil etadi. Bu esa o'z navbatida qalinligi atom qatlamni tashkil etuvchi kristall qatlamlarni ishonchli ravishda olish imkonini yaratadi. MNEda epitaksial qatlam parametrlarini bevosita o'stirish jarayonida o'lchash mumkin. Buning uchun MNE qurilmasi tarkibida qaytgan elektronlar difraksiyasini tahlil qiluvchi qurilma, mass – spektrometr, sochilgan ionlar oje – spektrlarini tekshirish imkonini beruvchi oje – spektrometr mavjud.

**Metall-organik birikmalardan** (MOB) *epitaksiya qilish*. MOB epitaksiya qilish usuli epitaksial qatlam o'stiriladigan zonaga tashuvchi – gaz oqimi yordamida tashkil etuvchi komponentalarni uchuvchi modda (yoki birikma) shaklida elitishdan iborat. Reaktorda, odatda, yuqori temperatura ta'sirida eltilgan materiallar parchalanadi va monokristall asos sirtiga epitaksial qatlam ko'rinishda o'tkaziladi.

MOB epitaksiyaning asosiy afzalliklari:

- o'sish tezligi katta bo'lishi bilan o'stiriladigan qatlamlarning yuqori sifatliligi;
- MNEga nisbatan iqtisodiy afzalligi, chunki yuqori vakuum talab etilmaydi;
- MNEga nisbatan kattaroq texnologik imkoniyatlarga egaligi;
- keskin chegaralarga ega geterotuzilmalar hosil qilishga yaroqli texnologiyaga egaligi.

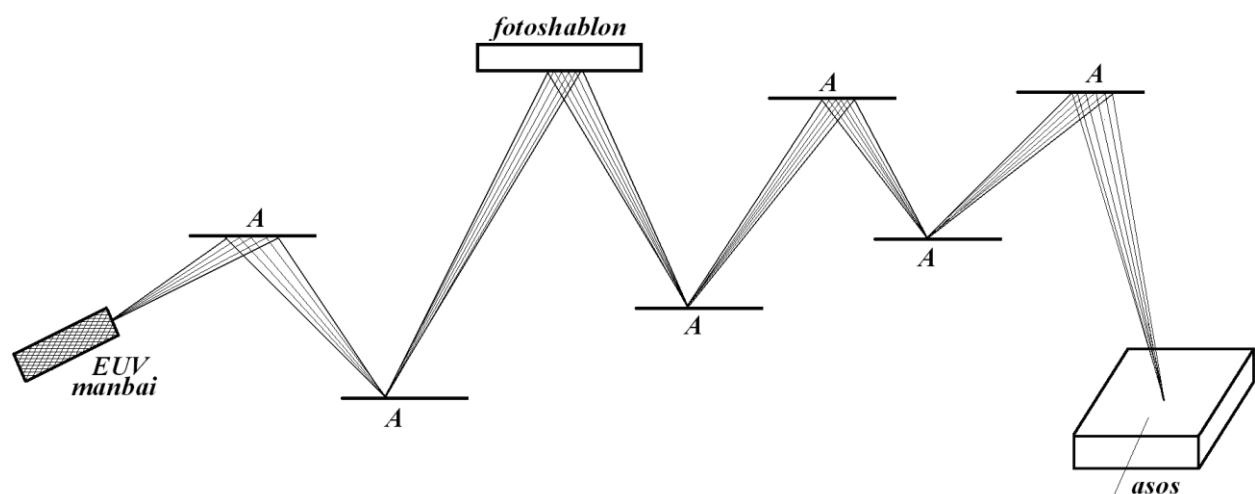
**Kimyoviy yig'ish usuli.** Tuzilma tashkil etuvchilarini to'g'ri keluvchi matrisada talab etilgan tartibda majburlab joylashtirish kimyoviy yig'ish deyiladi. Biomolekulalarni kimyoviy yig'ish jarayoni tirik organizmlarda sodir bo'ladi. Yaqinda chiziqli va stereoregular polimerlarning sun'iy sintezi amalga oshirildi. Bunda monomerlar molekulalari qat'iy aniqlangan yo'nalish olar edi. Kimyoviy yig'ish usullarining biri molekular qatlamlashish usulidan iborat bo'lib, qattiq asos – matrisa sirtiga talab etilgan kimyoviy tarkibli monoqatlam tuzilma birikmalarini ketma-ket o'stirishdan iborat. Molekular qatlamlashish usuli bilan nanoqatamlar atomlarini kimyoviy reaksiyalarning berilgan dasturi asosida ko'p martalab qaytargan holda bittalab kimyoviy yig'ish mumkin. Hozirgi vaqtda ushbu usuldan mikroelektron asboblarni keyingi mikrominiatyurlashda foydalanish imkoniyatlari o'rganilmoqda.

**Yuqori ajratuvchanlikka ega litografiya.** IMSlar elementlari o'lchamlarini kichiklashtirishda litografiyaning ajratuvchanligi  $R$  belgilovchi texnologiya sifatida xizmat qiladi va u Reley formulasidan topilishi mumkin:

$$R = kI\lambda/NA,$$

bu yerda,  $NA=n \sin\alpha$  – optik tizimning sanoq aperturasi;  $\lambda$  – manbaning to'lqin uzunligi;  $kI$  – litografiya jarayoni xususiyatlariga bog'liq koeffitsiyent. Shunday qilib, ajratuvchanlik litografiyada qo'llanilayotgan yorituvchi manbaning to'lqin uzunligiga proporsional.

To‘lqin uzunligi 248 nm ni tashkil etuvchi ultrabinafsha (UB) nurlanishdan foydalanilganda mikroelektronika litografiya ajratuvchanligi 180 nm ni tashkil etuvchi texnologiya (Deep Ultra Violet (DUV) – litografiya) ga ega bo‘ldi. Bugungi kunda ilg‘or kompaniyalar manba to‘lqin uzunligi chuqur UB diapazonida bo‘lgan (193 nm li) qurilmalardan foydalanmoqdalar. Litografiyaning ajratuchanligi immers texnikadan foydalanilganda ortadi. Immersion litografiyada obyektivning tashqi linzasi va kristall orasidan uzlusiz ravishda yorug‘lik nurini sindirish ko‘rsatkichi birdan katta bo‘lgan suyuqlik oqib o‘tadi. Sanoq aperturasi immersion muhit sindirish ko‘rsatkichiga proporsional bo‘lgani sababli ortadi. Hozirgi zamonda immersion suyuqlik sifatida suv ishlatiladi. Sindirish ko‘rsatkichi  $n = 1,6 \div 1,8$  bo‘lgan suyuqliklardan foydalanish nazarda tutilmoqda.



11.5-rasm. Optik litografiya sxemasi.  
A – ko‘pqatlamlili Si – Mo o‘ta panjaralar asosidagi ko‘zgu.

DUV texnologiyani almashtirishga to‘lqin uzunligi 13,5 nmli ekstremal UB sohasidagi litografiya (inglizcha atama Extra Ultra Violet (EUV) – litografiya) kelmoqda. U 10 nm ajratuvchanlikka erishish imkonini beradi.

Oddiy sindiruvchi optika to‘lqin uzunligi 13,5 nmni tashkil etuvchi nurlar bilan ishlay olmaydi, chunki bunday nurlanish barcha materiallarda intensiv yutiladi. Shuning uchun rentgen ko‘zgular qaytaruvchi optik tizimlar ishlatiladi. Rentgen ko‘zgular ko‘p qatlamlili tuzilmalar (o‘ta panjara) bo‘lib kremniy asosdagi kremniy - molibdenden iborat (11.5-rasm).

### **Grafen va nanotrubkalar nanoelektronika materiallari sifatida.**

Grafen deb  $sp^2$  bog‘lar orqali bog‘langan uglerod atomlari monoqatlamiga aytildi. Grafen ikki o‘lchamli kristall bo‘lib, ideal holda olti burchakli yacheykalardan tuzilgan bo‘ladi. Grafitni mexanik shilish yo‘li bilan grafen hosil qilinadi. Grafen hosil qilishning boshqa usuli karbid kremniy kristallini termik parchalashdan iborat. Grafen birinchi marta 2004-yilda olindi va hozircha yaxshi o‘rganilmagan.

Xona temperaturasida zaryad tashuvchilar harakatchanligi qiyamining kattaligi va elektronlarning juda oz issiqlik ajratib qarshilikka uchramay (ballistik) harakatlanishi grafenni nanoelektronika uchun istiqbolli material sifatida qarashga olib keladi. Kremniy asosidagi elektronika tezkorligi bo‘yicha o‘zining chegarasi – GGsli diapazonga erishdi. Grafen ishchi chastotalarni teragers diapazonga siljitimish istiqboliga ega.

O‘lchamlari 10 nmli va undan kichik bo‘lgan kremniyli tranzistorlarda elektronlarning kanaldagi harakatining kvant xususiyatlari naomyon bo‘la boshlaydi va elektr o‘tkazuchanlik xususiyatlari yomonlashadi. Grafen asosidagi tranzistor xususiyatlari o‘zgarmagan holda 1 nmga yaqin o‘lchamga ega bo‘lishi mumkin. Lekin grafen asosidagi tranzistorlarning o‘ziga xos kamchiliklari mavjud, ularni hal qilish texnologiyaga bog‘liq. Grafen asosidagi tranzistorlarning asosiy kamchiligi shundan iboratki, unda tranzistorning ochiq va berk holatlarini bir-biridan ajratish qiyin. Grafenda taqiqlangan zona bo‘limgani sababli, zatvordagi kuchlanishni o‘zgartirib kanal qarshiligidida farq hosil qilish qiyin. Lekin grafenda taqiqlangan zona hosil qilishning bir necha imkoniyatalari mavjud va shular yordamida tranzistor holatini boshqarish masalasi hal etilishi mumkin.

Tarixan nanotrubkalar grafenga nisbatan ilgariroq sintez qilingan va nanoelektronikada qo‘llash nuqtayi nazaridan o‘rganilgan edi. Uglerodli nanotrubkalar – silindr shaklida o‘ralgan grafen varaqlar bo‘lib, ular barcha elektr afzalliklariga ega. Grafenga nisbatan asosiy kamchiligi berilgan parametrli nanotrubkalarni hosil qilish qiyinligidan iborat, chunki ma’lum usullar bilan hosil qilingan nanotrubkalar turli diametrlarga, xiralnostga, uzunlikka ega, ko‘pincha o‘zaro agregatsiyalangan va uglerodning amorf formalari kiritmalariga ega. Nanotrubkalarning elektronikada qo‘llanilishi nuqtayi nazaridan qaraganda boshqa kamchiligi o‘tkazgichlar bilan ulangan joylaridagi katta energiya yo‘qotishlardan iborat. Shunday bo‘lishiga qaramasdan, shakllari va xiralnosti bir xil nanotrubkalar hosil qilish yo‘lidagi ishlar davom

ettirilmoqda. Chunki ushbu parametrlar nanoelektronikada qo'llash uchun belgilovchi hisoblanadi.

**Kvant kompyuterlar.** Kvant kompyuterlar g'oyasi serunim hisoblanadi, chunki kvant dunyosiga xos parallelizmga muvofiq kvant hisoblashlarning unumдорligи har qanday superkompyuterlar imkoniyatiga qaraganda yuqori. Kvant parallelizmining ma'nosi shundaki, alohida olingan kvant biti (kubiti) holatining o'zgarishi chalkash (entangled) kvant holatlardagi barcha kubitlar tizimi holatlarining o'zgarishiga olib keladi. Kvant kompyuterlar oddiy kompyuterlarni almashtirmaydi, ularni to'ldiradi. Kvant kompyuterlar ba'zi muhim masalalar yechimini tezlashtirish imkoniyatiga ega. Muhim masalalarga ma'lumotlarni shifrlash va deshifrovka qilish, real vaqt davomida katta axborotlar oqimini qayta ishlash va saqlash, kvant fizikasi, kimyosi va biologiya masalalarini yechish kabilar kiradi. Ushbu masalalar kvant algoritmlari asosida yechilishi mumkin. Shunday qilib, kvant kompyuterlar yaratish sohasida, kvant hisoblashlarni amalga oshirish nuqtayi nazaridan, to'g'ri keladigan algoritmlarni ishlab chiqish muammosi birlamchi hisoblanadi. Nazariyaning amaliyatga nisbatan birinchiligini real ishlovchi kvant kompyuterlarni yaratish jarayoni ham namoyon qilayapti.

Qattiq jismli mavjud kvant kompyuterlar texnologiyalari monoatomli texnologiyalardir. Bu texnologiyalar kristall matrisada bir-biridan taxminan 10 nm masofada atomlarni (kvant tizimlar) joylash-tirish masalasiga keladi. O'zaro ta'sirlashuvchi kvant tizimlar to'plamini amalga oshirishining boshqa usullari ham mavjud. Lekin asosiy muammo kvant hisoblashlarga yondash jarayonlar fizikasining yaxshi o'r ganilmaganligida. Texnik yechilishi kerak bo'lgan masalalar, masalan, elektron yoki yadro spinini holatini o'lchash masalasi, kubitlar orasida chalkash holatlarni hosil qilish masalasi ham hozircha yechilmagan. Amalda ko'p narsalarni amalga oshirish mumkin bo'lishiga qaramasdan, interpretatsiya (tushunilishi) qiyin natijalarning nechog'lik qimmatligi noma'lum. Har qanday bo'lganda ham, chuqur izlanishlar va hammadan avval nazariy izlanishlar zarur. 2 – 3 kubitli tizimlarda kvant hisoblashlar muammosini prinsipial hal etish zarur. Keyinchalik ularni masshtablash mumkin. Hozir hosil qilingan kvant kompyuter chuqursovutilgan (100 mK) dagina ishlaydi. Bu kubitlar kogerent holatini sekundlar atrofidagi ma'lum vaqt davomida saqlash uchun zarur. Kvant kompyuterlar hosil qilish, umuman olganda, tajribaning ko'rsatishiga qaraganda, fan va texnikaning serxarajat masalasi ekan.

## 13.2. Nanoelektronika asboblari

Elektron qurilmalar 1958-yilda mikroelektron integral ko‘rinishda–IMSlar ko‘rinishida yaratilgandan boshlab mikroelektronika davri boshlandi. Bunda «mikro» qo‘shimchasi tranzistorlar o‘lchamlari sezilarli darajada kichiklashganini anglatar edi. Aslida esa IMSlar mikroolam obyektlari – atom va molekulalarga nisbatan «makroasbob»ligicha qolaverdi.

Mikrosxemalarni ikkita afzalligi: narxi arzonligi va yuqori tezkorlikka egaligi bor edi. Ikkala afzallik ham miniatyurizatsiya (o‘lchamlarni kichiklashtirish) natijasi edi. Mikroelektronikaning keyingi rivoji tranzistorlar o‘lchamlarini uzluksiz kichiklashuvi bilan bog‘liq.

1999-yildan boshlab fazoviy koordinatalarning biri bo‘ylab tranzistorning o‘lchami bir necha o‘n nmga ( $1 \text{ nm} = 10^{-9} \text{ m}$ ) kamaydi, ya’ni mikroelektronika o‘rniga nanoelektronika keldi. Ta’riflarning bittasiga muvofiq **nanoelektronika** o‘lchamlari  $0,1 \div 100 \text{ nm}$  gacha bo‘lgan yarimo‘tkazgich tuzilmalar elektronikasidir.

Mikro va nanoelektronika asboblarida axborot signallar va energiyani o‘zgartirish jarayonlari elektronlar harakati hisobiga yoki ularning bevosita qatnashishi hisobiga amalga oshadi. Ma’lumki, elektronlar va boshqa mikrozarrachalar harakati nazariyasi bo‘lib kvant mexanikasi xizmat qiladi. Kvant mexanikasi qonunlariga muvofiq elektron zarracha bo‘laturib, to‘lqinda o‘xshaydi. Lekin mikroelektronika asboblarda elektronning to‘lqin tabiatidan kelib chiqadigan kvant effektlar shunchalik kichikki, elektronning harakati klassik mexanika qonunlari chegarasida ifodalanadi.

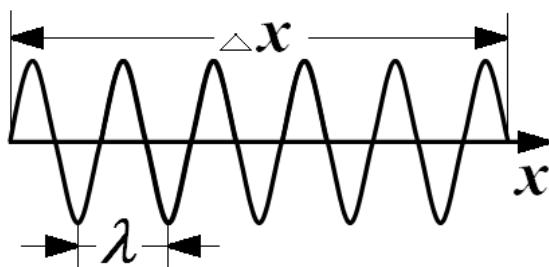
Elektronlarning to‘lqin tabiatidan kelib chiquvchi fizik hodisalar o‘zlarini nanoelektronika asboblarida to‘liq namoyon etadi. Bunday hodisalarga o‘lchamli kvantlash, elektron to‘lqinlar interferensiyasi, potensial to‘silalar (baryerlar) orqali tunnellashuv kiradi. Kvant mexanikasiga muvofiq  $\vartheta$  tezlik bilan harakatlanayotgan  $m$  massali zarrachalar bilan **de Broyl to‘lqinlari** tarqalishi bog‘liq. De Broyl to‘lqinlarining uzunligi quyidagi formula yordamida topiladi:

$$\lambda = \frac{h}{m\vartheta} = \frac{h}{p}. \quad (11.1)$$

Masalan, bir volt tezlatuvchi potensial ta’sirida bo‘lgan elektron to‘lqin uzunligi  $12,25 \cdot 10^{-8} \text{ sm}$  li to‘lqin bilan xarakterlanadi. Elektron

tezligi qanchalik katta bo'lsa, uni xarakterlovchi to'lqin shunchalik kichik bo'ladi. Elektron harakatlanishi davomida kristall panjara bilan to'qnashadi. To'qnashishlar orasidagi  $\tau_0$  vaqt davomida u to'lqin uzunligi  $\Delta x = \bar{\vartheta} \tau_0$  bo'lgan de Broyl to'lqinlarini uzlucksiz tarqatadi (11.6-rasm).

Bu yerda,  $\bar{\vartheta}$  – elektronning o'rtacha tezligi. Odatda,  $\Delta x$  oraliqda bir necha o'n  $\lambda$  yotadi. Shuning uchun zarra koordinatasi  $\Delta x$  aniqlikda topilishi mumkin (Geyzenberg noaniqligi). Bunda uning berilgan joyda aniqlanish ehtimolligi haqidagina so'z yuritish mumkin.



11.6-rasm. Uzilgan sinusoida.

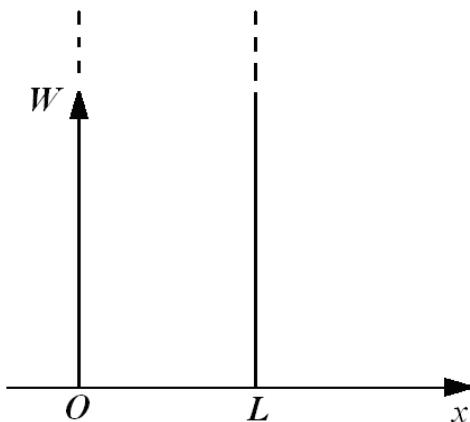
Elementar zarrachalar harakatining to'lqin nazariyasini E. Shredinger yaratdi. Ushbu nazariyaga muvofiq bir o'lchamli holatda  $W$  energiyali mikrozarrachaning  $U$  potensial energiyali maydondagi harakati Shredinger tenglamasi bilan ifodalanadi:

$$\frac{d^2\psi}{dx^2} + \frac{2m}{\hbar^2} (W - U) \psi = 0. \quad (11.2)$$

Bu yerda,  $U$  – koordinatalar va vaqtga bog'liq funksiya, u teskari ishora bilan olingan kuchlanganlik maydoni potensialiga teng;  $W$  – zarrachaning to'liq energiyasi. Shredinger tenglamasi psi – funksiyani, ya'ni alohida olingan elektron fazoning turli nuqtalarida bo'lish ehtimolligini aniqlash imkonini beradi. Psi – funksiya nanoelementlarning asosiy xarakteristikasıdir. U bog'langan tizimlar, ya'ni zarrachalari ma'lum chegaradan chiqmaydigan (atomdagи yoki kristalldagi elektronlar) tizimlarning statsionar holati haqida to'liq ma'lumotga ega. Masalan, (11.2) tenglama va psi – funksiyaga qo'yiladigan shartlardan energiyaning kvantlanish qoidalari bevosita kelib chiqadi. Bog'langan tizimlarning statsionar holati faqat  $W_i$  energiyalarning ma'lum qiymatlaridagina ruxsat etilar ekan. Ruxsat etilgan  $W_i$  energiyalar

to‘plami uzlukli (kvantlangan) spektr hosil qiladi. Qattiq jismda ruxsat etilgan energiyalarning ikkita zonasi – o‘tkazuvchanlik va valent zonalarini esga oling.

Qattiq jismda harakatlanayotgan elektron qanday diskret qiymatlarga ega bo‘lishi mumkinligini ko‘rib chiqamiz. Ma’lumki, elektronlar oddiy sharoitda kristalldan chiqib ketolmaydi. Demak, elektronlar potensial chuqurda joylashgan va ular harakati kristall o‘lchamlari bilan ***lokallahshgan*** (chegaralangan). Soddalashtirish uchun chuqurlik cheksiz baland va tik potensial to‘silalar bilan chegaralangan, elektron esa faqat  $0 \leq x \leq L$  sohada elektron erkin harakat qila oladi, lekin chegaradan chiqa olmaydi. Elektronning bunday harakati bir o‘lchamli potensial chuqurdagi harakat yoki ***kvant chuqurlikdagi harakat*** deb atalishi qabul qilingan.



11.7-rasm.  $L$  kenglikka ega kvant chuqurlik.

Elektronning harakati de Broyl to‘lqin tarqatish bilan amalgam shadi. To‘lqin chuqurlik devorlaridan qaytadi hamda tushuvchi va qaytuvchi to‘lqinlar interferensiysi hisobiga turg‘un to‘lqinlar hosil bo‘ladi. Bunda  $L$  uzunlikda ***butun son yarim to‘lqinlar joylashishi kerak***

$$n \frac{\lambda_n}{2} = L \quad (n=1,2,3\dots) \quad . \quad (11.3)$$

Elektron tezligi  $\vartheta_n = h/(m\lambda n) = nh/(2mL)$  ifoda bilan aniqlanadi. Ko‘rinib turibdiki, to‘lqin uzunligi ham, elektron tezligi ham kvantlangan. Potensial chuqurga «bekilgan» elektronning to‘lqin energiyasi  $W_n$  kvantlangan va quyidagi tenglama bilan aniqlanadi:

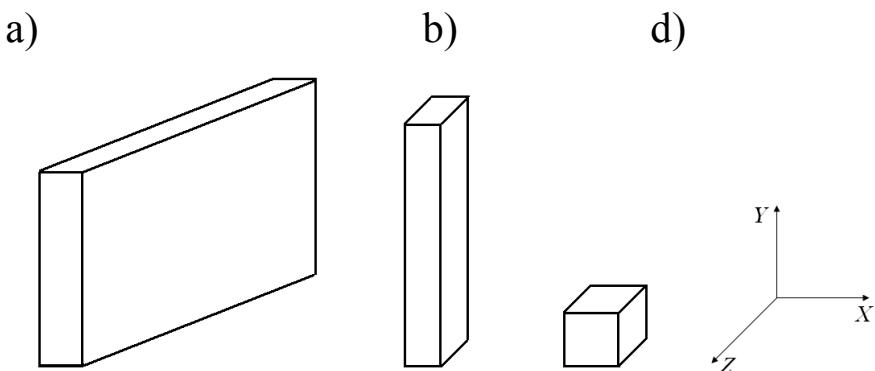
$$W_n = \frac{m\vartheta_n^2}{2} = \frac{n^2 h^2}{8mL^2} = W_0 n^2, \quad (11.4)$$

bu yerda,  $W_0$  – asosiy holat energiyasi, hech qanday o‘ta past temperaturalarda nolga aylanmaydi va odatda,  $0,02 \div 0,2$  eV. Energetik sathlar (11.4) formuladan  $n=1,2,3\dots$  qiymatlarni qo‘ygan holda topiladi. Ikkita qo‘shni sathlar orasidagi masofa

$$\Delta W = W_{n+1} - W_n = (2n+1) \frac{n^2 h^2}{8mL^2} \quad \text{ga} \quad (11.5)$$

teng va kvant soni  $n$  ning ortishi bilan ortib boradi, zarracha massasiga va chuqur kengligi  $L$  ga bog‘liq. (11.5) formuladan hatto chiziqli o‘lchamlari taxminan  $10$  mkm bo‘lgan mikroskopik kristallarda ham sathlar orasidagi masofa  $\Delta W=10^{-12}$  eVdan oshmasligi chiqadi. Bu harakatlanayotgan elektron energiyasi amalda uzluksiz o‘zgarishini anglatadi. Agar elektron harakati  $10^{-8}$  sm o‘lcham bilan chegaralangan bo‘lsa, mutlaqo boshqa natija kuzatiladi. Bu holda  $\Delta W \approx 10^2 n$  eV, energetik sathlar diskretligi juda sezilarli.

Shunday qilib, yarimo‘tkazgich asbob o‘lchamlaridan biri de Broyl to‘lqin uzunligiga yaqinlashganda o‘lchamli kvantlash sodir bo‘ladi. Elektron energiyasining kvantlanishi ***lokallashuv effekti*** deb ataladi. Agar lokallashuv bitta yo‘nalish bilan chegaralangan bo‘lsa, bunday nanotuzilma kvant ***chuqurligi*** deb ataladi. Ikki yo‘nalishda lokallashgan nanotuzilma kvant ***sim*** yoki ***ip*** deb, barcha uch yo‘nalishda lokallashganlari – kvant ***nuqta*** deb ataladi. 11.8-rasm shunday tuzilmalar to‘g‘risida tasavvur beradi.

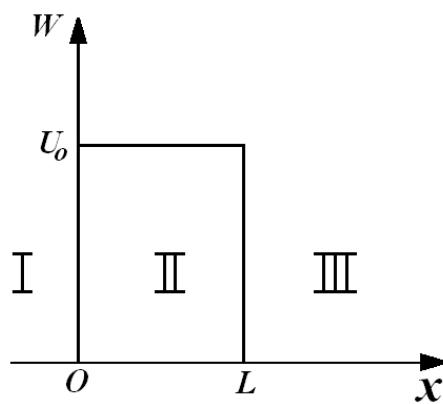


11.8-rasm. Nanotuzilmalarga misollar:  
kvant chuqurlik (a), sim (b) i nuqta (d).

**Interferensiya effektlari (hodisalari).** To‘lqin interferensiyasi deb to‘lqinlar ustama-ust tushganda fazoning nuqtalarida ularning o‘zaro kuchayishi boshqa nuqtalarida esa – susayishi kuzatiladigan hodisaga aytiladi. Eng sodda holda ***turg‘un to‘lqin*** ikkita bir-biriga teskari tomonlarga tarqalayotgan to‘lqinlarning ustma-ust tushishi natijasida, agar chastotalari, amplitudalari va tebranish yo‘nalishlari bir xil bo‘lsa, hosil bo‘ladi.

**Tunnellashuv.** Nanoelektron asbob mikroelektron asboblardagi  $p-n$  o‘tishlarga o‘xshab potensial chuqurlar va potensial to‘siqlardan tashkil topadi. Elektron chapdan o‘ngga harakatlanadi va yo‘lida  $U_0$  balandlik va  $L$  kenglikka ega bo‘lgan potensial to‘siqqa ro‘para keladi deb faraz qilaylik (11.9 - rasm).

Agar elektronning to‘liq energiyasi  $W < U_0$  bo‘lsa, klassika nuqtayi nazaridan, u baryer sohasi II ga kira olmaydi, chunki u yerda uning kinetik energiyasi  $W_{kin} = W - U$  manfiy bo‘lib qoladi, bunday bo‘lishi esa mumkin emas. Lekin elektronning to‘lqin tabiatini e’tiborga olinsa, u to‘lqindek, energiyasini yo‘qotsa ham I sohadan III sohaga o‘tishi mumkin. Tunnelashuv ehtimolligi Shredinger tenglamasidan topiladi va  $\exp(-10^8 L\sqrt{U_0})$  ekasponenta bilan xarakterlanadi.  $L$  ning qiymati 10 nm atrofida va undan kichik bo‘lganida ushbu ehtimollik bilan hisoblashish kerak. Potensial to‘siqni yengib o‘tishda elektron baryerdagi tunneldan o‘tgandek bo‘ladi, shuning uchun bu hodisa ***tunnel effekti*** deb ataladi.



11.9-rasm. Potensial to‘siq.

O‘lchamli kvantlanish tunnellashuvga ham o‘ziga xoslik baxsh etadi. Bir yo‘nalishda davriy joylashgan juda yupqa ( $1 \div 10$  nm) potensial chuqurlardan tashkil topgan nanotuzilmalarda tunnelashuv ***rezonans*** xarakterga ega bo‘ladi. Bunday tuzilmalar ***o‘ta panjara*** deb ataladi. Bunda ikkita shart bajarilishi kerak. Birinchidan, potensial chuqurlar

kengligi elektronlarning erkin yugurish yo‘lidan kichik bo‘lmog‘i, lekin kristall panjara doimiysidan katta bo‘lmog‘i kerak. Ikkinchidan, bir potensial chuqurning asosiy holati keyingisining uyg‘otilgan holati bilan bir xil bo‘lmog‘i kerak. Ushbu effekt de Broyl to‘lqinlarining interferensiyasi bilan bog‘liq.

**Kremniyli maydoniy nanotuzilmalar.** IMSlarning, shu jumladan, mikroprosessorlar va xotira mikrosxemalarining asosiy aktiv elementi bo‘lib kremniyli MDYa – tranzistorlar xizmat qiladi. MDYa – tranzistorlar «dielektrik sirtiga kremniy olish» (DSKO) texnologiyasi bo‘yicha tayyorlanadi. Bunda tuzilmaning mexanik mustahkamligini ta’minlovchi, yetarlicha qalin kremniyli asos sirtiga kislorod ionlari implantatsiya qilinadi, natijada sirtdan ma’lum chuqurlikkacha kirib borgan ionlar chuqurlashgan dielektrik qatlamni hosil qiladi. Shundan keyin molekular – nurli epitaksiya (MNE) yordamida asosning dielektrikli tomoni sirtiga berilgan o‘tkazuvchanlik turiga ega yarimo‘tkazgichning kristall tuzilishli mukammal monokristall qatlamini o‘stiriladi. MNE qalinligi bir necha kristall panjara davri qalinligiga ega qatlam olish imkonini beradi (bir davr  $2\text{\AA}$  ga yaqin). Monokristall qatlam qalinligi N – tranzistor kanali qalinligi bilan aniqlanadi. Keyin yuqori ajratuvchanlikka ega litografiya yordamida nanotranzistor kanali hosil qilinadi. Kanal  $\text{SiO}_2$  sirtida joylashgan qalin brusok shakliga ega bo‘ladi. Dielektrik qatlam yupqalashtirilgani sababli u orqali oquvchi sizilish toki (tunnel tok) tranzistorlarni mikrominiyaturlashda katta to‘sif bo‘lib turibdi. Amaliy natijalar bilan tasdiqlangan nazariy baholashlarning ko‘rsatishiga qaraganda, kremniyli MDYa – tranzistor kanali uzunligi 6 nm gacha,  $\text{SiO}_2$  qatlam qalinligi 1,2 nm gacha kamaytirilganda «ochiq–berk» holatlar toklari nisbatini  $10^8$  tartibda saqlangan holda xarakteristikaning yuqori tikligiga ega bo‘ladi.  $\text{SiO}_2$  qatlam qalinligi yana ham yupqalashtirilganda sizilish toki ortib ketishi hisobiga tranzistorni boshqarish imkoniyati yo‘qoladi.

Noqulay holatdan qutilish uchun dielektrik singdiruvchanligi yuqoriroq (high–k) boshqa dielektrikdan foydalanish zarur bo‘ladi. Bunday material sifatida  $\text{Al}_2\text{O}_3$ ,  $\text{ZrO}_2$ ,  $\text{HfO}_2$  va boshqalar xizmat qildi. Natijada, sizilish tokini o‘n martadan ortiqroq kamaytirishga erishildi. Yangi dielektrik nanotranzistorlarda 2007-yildan qo‘llanila boshladi. Ushbu yutuqni G. Mur «60-yillardan buyon tranzistorlar texnologiyasida eng muhim o‘zgarish» deb atadi.

Lekin yangi dielektrik polikremniyli zatvor bilan «chiqishmadi». Bu yuqori tezkorlikka erishishga qarshilik qildi. Shuning uchun zatvor

materialini ham o'zgartirishga to'g'ri keldi. Bu material tarkibi hozirgacha Intel korporatsiyasi tomonidan sir saqlanib kelinmoqda. Zatvor uzunligi 20 nmni tashkil etuvchi yangi tranzistor ochilishi va berkilishi uchun 30 % kam energiya talab etiladi, mikroprosessorlar esa  $10^9$  ta atrofidagi tranzistorlarga ega va 20 Gs chastotada 1 Vdan kichik kuchlanishlarda ishlaydi. DSKO texnologiya AMD va Intel kompaniyalari tomonidan yoppasiga ishlab chiqarilayotgan zamonaviy Pentium va Athlon seriyali mikroprosessorlarda qo'llanilmoqda.

Zamonaviy kremniyli MDYa – nanotranzistorlar konstruksiyasi standart MDYa – mikrotranzistorlardan zatvor turi bilan ham farq qiladi. Zatvorlarning asosiy turlari: a) bir zatvorli planar; b) ikki zatvorli «baliq suzgichli» (adabiyotlarda FitFET deb nomlanadi); d) uch zatvorli.

DSKO texnologiya asosida yaratilgan kremniyli uch zatvorli nanotranzistor konstruksiyasi 11.10-rasmida ko'rsatilgan. Kanal uch tomondan zatvorosti dielektrik qatlam bilan o'ralgan. Uning nomi shundan kelib chiqadi.

Shunday qilib, kremniyli MDYa – tranzistorlar tezkorligi zatvor materiali va zatvorosti dielektrik turi o'zgartirilgandan keyin kanal uzunligini kamaytirish hisobiga oshiriladi.

MDYa – tranzistorlarning tezkorligi uning xarakteristika tikligi  $S$  bilan aniqlanishi ma'lum. U chegaraviy chastota  $f_{ChEG}$  bilan quyidagi ifoda orqali bog'langan:

$$f_{ChEh} = \frac{1}{2\pi} \frac{S}{C_{ZI}}. \quad (11.6)$$

Bu yerda,  $C_{ZI}$  – istokka nisbatan metall zatvor sig'imi. Xarakteristika tikligi (6.22) ga muvofiq

$$S = \mu_n C_0 \frac{B}{L} (U_{ZI} - U_{BO'S}), \quad (11.7)$$

bu yerda,  $\mu_n$  – elektronlarning kanaldagi harakatchanligi ;

$C_0$  – dielektrikning solishtirma sig'imi;

$U_{ZI}$  – zatvor va istok orasidagi kuchlanish;

$U_{BO'S}$  – bo'sag'aviy kuchlanish;

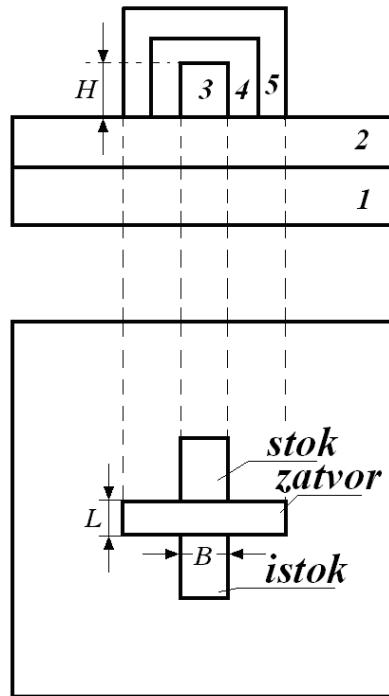
$L, B$  – mos ravishda kanal uzunligi va kengligi.

(11.7) formulaga muvofiq xarakteristika tikligi va mos ravishda tranzistor tezkorligini oshirishning ikkinchi yo'li kanalda zaryad tashuvchilar harakatchanligini oshirish bilan bog'liq.

Asbobning  $n$  – kanalida elektr toki elektronlarning bo'ylama elektr maydondagi dreyf harakati hisobiga hosil bo'ladi. Elektronlar harakatlanganda yarimo'tkazgichning tebranma harakat qilayotgan

atomlari (fononlari), kiritmalar ionlari va kristall panjara nuqsonlari bilan to‘qnashadilar, ya’ni sochiladilar. Dreyf harakatning o‘rtacha tezligi  $\bar{\vartheta}_{DR}$  tezlanishni to‘qnashuvlar orasidagi o‘rtacha vaqt  $\tau_0$ ga ko‘paytirilganiga teng:

$$\bar{\vartheta}_{DR} = \frac{q\tau_0}{m^*} \bar{E} = \mu \bar{E}. \quad (11.8)$$



11.10-rasm. Uch zatvorli kremniyli nanotranzistor.  
1 – kremniyli asos; 2 – chuqurlashgan  $\text{SiO}_2$  qatlam;  
3 – kanal; 4 – zatvorosti dielektrik (high-k); 5 – metall zatvor.

Elektronlar (kovaklar) harakatchanligi fonolardagi

$$\mu_l \approx (m^*)^{-5/2} T^{-3/2} \quad (11.9)$$

va kiritmalar ionlaridagi

$$\mu_i \approx (m^*)^{-1/2} Ni^{-1} T^{-3/2} \quad (11.10)$$

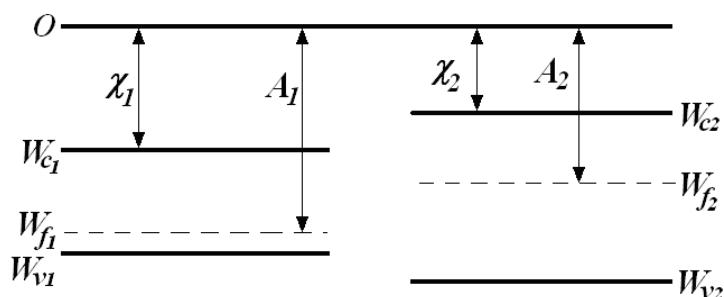
sochilish bilan chegaralanadi. Bu yerda  $m^*$  – erkin zaryad tashuvchining kristalldagi effektiv massasi,  $Ni$  – ionlashgan kiritmalar konsentratsiyasi. Natijaviy harakatchanlik  $\mu = \left( \frac{1}{\mu_l} + \frac{1}{\mu_i} \right)^{-1}$ .

(11.9) va (11.10) formulalardan maydoniy tranzistor tezkorligi kanalni kichik effektiv massali zaryad tashuvchilarga ega bo‘lgan materialdan hosil qilib yoki legirlovchi kiritmalar konsentratsiyasini kamaytirib (kiritmalar ionlarida sochilishni butunlay yo‘qotib) oshirish mumkin. Buni geteroo‘tishli nanotuzilmalarda amalga oshirish qulay.

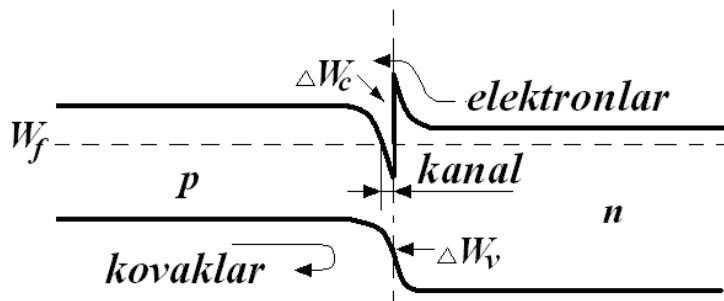
**Geterotuzilmalar asosidagi maydoniy tranzistorlar.** Yarimo‘tkazgich geteroo‘tishli tranzistorlar eng yuqori chastotali tranzistorlar, lazerlar hamda integral sxemalar (chiplar) yaratishning asosi bo‘ldilar. Geteroo‘tish deb taqiqlangan zonalari kengligi bir-birinikidan farq qiluvchi yarimo‘tkazgichlar hosil qilgan o‘tishlarga aytildi. Geteroo‘tishlar monokristall va polikristall materiallar orasida hosil qilinishi mumkin. Ular, shuningdek, anizotip ( $p-n$  – geteroo‘tishlar) va izotip ( $p-p$ - va  $n-n$ - geteroo‘tishlar) bo‘lishi mumkin. Geteroo‘tishlar **geterotuzilmani** hosil qiladi.

11.11-rasmda keng taqiqlangan zonaga ega  $n-Al_xGa_{1-x}As$  va nisbatan tor taqiqlangan zonaga ega  $p$ -GaAs larning (a) va ular orasida hosil qilingan geteroo‘tishning energetik diagrammasi (b) keltirilgan.  $n-Al_xGa_{1-x}As$  ning taqiqlangan zonasini kengligi qattiq eritma tarkibidagi alyuminiyning molyar miqdoriga bog‘liq va  $1,43 \div 2,16$  eV oraliqda ( $AlAs$  birikmaning taqiqlangan zonasini kengligi) o‘zgarishi mumkin.

a)



b)

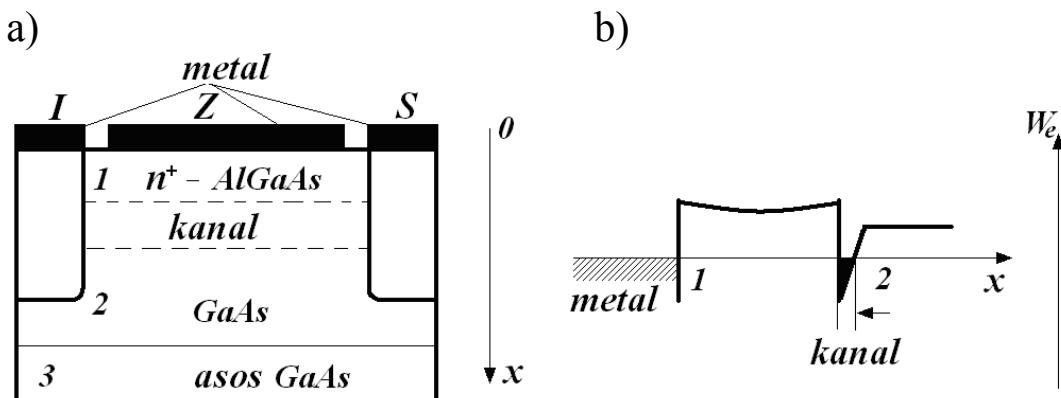


11.11-rasm.  $n-Al_xGa_{1-x}As$  va  $p$ -GaAs yarimo‘tkazgichlarning (a) va  $p-n$  geteroo‘tishning zonalar energetik diagrammalarining tuzilishi (b).

Bu yerda vakuumdagi elektron energiyasi nol sath sifatida qabul qilingan.  $\chi$  – kattalik elektronning yarimo‘tkazgichdan vakuumga asl chiqish ishi. Termodinamik chiqish ishi A deb belgilangan.

Yarimo‘tkazgichlar kontaktga keltirilganda ularning Fermi sathlari  $W_f$  bir xil bo‘ladi.  $\chi_1 > \chi_2$  bo‘lgani uchun  $n$  – sohaning chegaradosh qismidan  $p$  – sohadan kelgan elektronlarga nisbatan, ko‘proq elektronlar narigi sohaga o‘tadi.

Taqiqlangan zonasini kengiligi katta yarimo‘tkazgichning chegaradosh qismi elektronlar bilan kambag‘allashadi, unda musbat fazoviy zaryad hosil bo‘ladi, energetik zonalar cheti yuqoriga egiladi. Nisbatan tor zonali yarimo‘tkazgichning chegaradosh qismi elektronlar bilan boyiydi, bu elektronlar manfiy fazoviy zaryad (kanal) hosil qiladi va zonalar cheti pastga egiladi.  $\chi_1$  va  $\chi_2$  kattaliklar qiymatlari turlicha, shuning uchun yarimo‘tkazgichlar chegarasida o‘tkazuvchanlik zonalari orasida  $\Delta W_C$  va valent zonalari orasida  $\Delta W_V$  uzilishlar hosil bo‘ladi. O‘tkazuvchanlik zonasida uzilish qiymati  $\Delta W_{S=\chi_2-\chi_1}$  ga teng. Valent zonada esa uzilish qiymatiga kontaktlashuvchi yarimo‘tkazgichlar taqiqlangan zonalari farqi qo‘shiladi. Shuning uchun elektron va kovaklarda potensial to‘siqlar balandligi har xil bo‘ladi. Ko‘rib chiqilayotgan holda kovaklar uchun to‘siq katta. To‘g‘ri yo‘nalishda kuchlanish berilganda elektronlar uchun bo‘lgan potensial to‘siq kamayadi va elektronlar  $n$  – yarimo‘tkazgichdan  $p$  – yarimo‘tkazgichga injeksiyalanadi. Kovaklarning potensial to‘sig‘i ham kamayadi, lekin u kattaligicha qoladi va  $p$  – yarimo‘tkazgichdan  $n$  – yarimo‘tkazgichga amalda injeksiya bo‘lmaydi. Shunday qilib, geteroo‘tishlarda ***bir tomonlama injeksiya rejimi*** amalga oshadi. Agar keng zonali yarimo‘tkazgich  $p$  – turli bo‘lsa, to‘siq balandligi elektronlar uchun katta bo‘ladi.



11.12-rasm. Geteroo‘tishli maydoniy tranzistor tuzilishi (a) va zonalar diagrammasi (b).

Zatvor sifatida Shottki baryeridan foydalanilgan va geteroo‘tishli maydoniy tranzistor tuzilishi 11.12a-rasmda, kanal ko‘ndalang kesimidagi zonalar diagrammasi 11.12b-rasmda ko‘rsatilgan.

Asos (3) sifatida odatda yarimizolatsiyalovchi galliy arsenidi qo‘llaniladi. Asos sirtiga legirlanmagan yuqori omli GaAs (2) qatlam o‘stiriladi. Keyin o‘tish hosil qilish uchun yuqori legirlangan keng zonali  $n^+$  AlGaAs qatlam (1) o‘stiriladi. (1) qatlam qalinligi  $50\div60$  nm ni tashkil etadi, shuning uchun u dielektriklik xususiyatini namoyon etadi, chunki elektronlarning bir qismi zatvor metaliga o‘tadi, boshqa qismi esa kanalga o‘tadi. Shunday qilib, bunday tuzilmada kanal sohasi va legirlovchi kiritmali soha fazoviy ajratilgan va elektronlar harakatchanligi sezilarli oshadi.

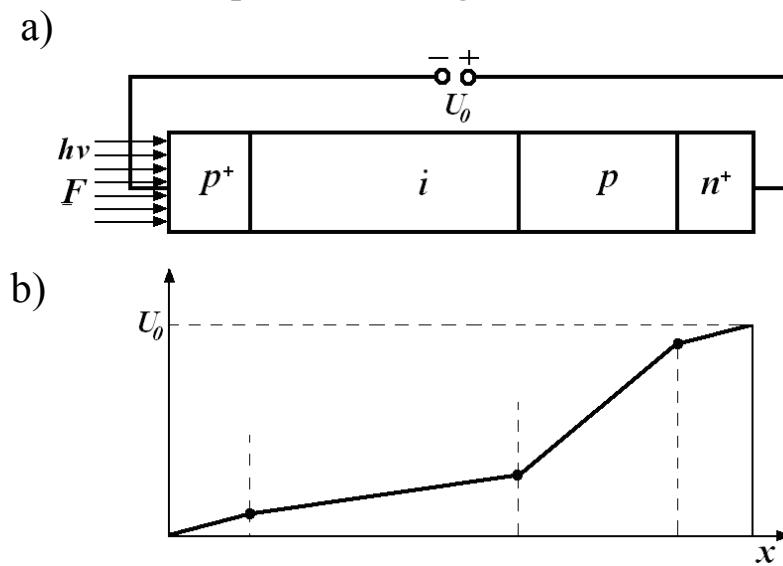
Tranzistorning ishlash prinsipi. Zatvorda kuchlanish bo‘lmagan holda stok toki ( $U_{SI} > 0$ ) bo‘lganda maksimal qiymatga ega bo‘ladi. Zatvordagi manfiy kuchlanish ortgan sayin potensial chuqurligi kamayadi, u bilan birgalikda kanal o‘tkazuvchanligi kamayadi. Zatvordagi kuchlanishning ma’lum qiymatida chuqur yo‘qoladi. Bu kanalning to‘liq berkilishiga to‘g‘ri keladi.

Zaryad tashuvchilar harakatchanligining ortishiga asoslangan tranzistorlar, harakatchanligi yuqori yoki NEMT (High Electron Mobility Transistor) tranzistorlar nomini olgan. Amalda zaryad tashuvchilar harakatchanligi yuqoriligidan to‘liq foydalanib bo‘lmaydi. Katta integral sxemalarda kanal uzunligi 1 mkm dan kichik. Bunda bo‘ylama maydon kuchlanganligi shunchalik kattaki, dreyf tezlik  $g_{DR}$  to‘yinishga ega bo‘ladi. Bu elektronlar harakatchanligining kamayishini anglatadi va (11.8) ifodada tezlik hamda maydon kuchlanganligi orasidagi proporsionallik buziladi. Shuning uchun maydoniy tranzistorlar tikligini katta darajada oshirishni iloji yo‘q. Shunga qaramasdan geterotuzilmali maydoniy tranzistorlar sun’iy yo‘ldoshli aloqa tizimlarining kam shovqinli kuchaytirgichlarida keng ishlatiladi, chunki shovqin koeffitsiyenti zatvor uzunligiga proporsional. Hozirgi zamonda bunday tranzistorlar asosida  $f = 20$  GGs chastotada shovqin koeffitsiyenti  $K_{Sh} < 1$  dB, kuchaytirish koeffitsiyenti  $K_R \approx 12$  dB bo‘lgan kuchaytirgichlar ishlab chiqilmoqda, chastota 60 GGsdan yuqori bo‘lganda  $K_R \approx 4$  dB,  $K_{Sh} < 3$  dB tashkil etadi.

Axborotlarni qayta ishlash va uzatishning optik usullari rivojlanishi bilan optoelektron qurilmalar va tizimlarni ishlab chiqish muhim kasb etmoqda. Ular uchun samaradorligi yuqori fotoqabulqilgichlar va lazerlar yaratilgan. Bundan keyin keng tarqalgan ko‘chkili fotodiодlar va geterotuzilmalar asosidagi nanoelektron lazerlar ko‘rib chiqiladi.

**Optik tizimli aloqa (optoelektronika)ning elektron komponentalari.** Optik aloqa tizimlari uzatuvchi (UOM) va qabul qiluvchi (QQOM) optik modullarga ega. UOM elektr signallarni optik signal-larga o‘zgartirish uchun xizmat qiladi. UOMning bosh elementi nurlanuvchi manba – nulanuvchi diod (ND) yoki yarimo‘tkazgich lazerdan iborat. ND va lazerning bir – biridan nurlanish spektri kengligi bilan farqlanadi. NDLarda  $\Delta\lambda = 30 \div 50$  nm ni, bir modali lazerlarda esa  $\Delta\lambda = 0,1 \div 0,4$  nm ni tashkil etadi. QQOM optik toladan olingan optik signalni elektr signalga aylantirish uchun xizmat qiladi. QQOM ning bosh elementi fotoqabulqilgich – fotodioddan (FD) iborat. FDlarning bir qancha turlari mavjud. Ko‘chkili FDlarda zaryad tashuvchilarning ko‘chkisimon ko‘payishi amalga oshadi va shu hisobiga sezgirligi yuzlarcha – minglarcha marta oshadi. Shottki to‘sqli FDlar tezkorligi yuqori bo‘ladi. Geteroo‘tishga ega ko‘chkili FDlar boshqa turdagি FDlarga nisbatan yaxshiroq xususiyatlarga ega. Turli materiallardan tayyorlangan FDlar ishchi to‘lqin uzunligi turli qiymatlarga ega bo‘ladi. Bu to‘lqinlarda ular samaradorligining maksimal qiymatiga erishiladi.

Optik aloqa tiziminining tok uzatish koeffitsiyenti  $K_I$  muhim parametrlardan hisoblanadi. U nurlatgich, fotoqabulqilgich va optik muhitning spektral muvofiqlashtirilgani, optik muhitning (optik tolalning) shaffofligi, kvant chiqishi va fotoqabulqilgichning ichki kuchaytirish koeffitsiyenti bilan aniqlanadi. Bitta nurlanish kvanti ta’sirida hosil bo‘ladigan elektron - kovak juftliklar soni kvant chiqishni belgilaydi. An’anaviy optik tolalarda uchta shaffoflik sohasi mavjud. Bu shaffoflik sohalarida tarqalayotgan nur yutilishi kam bo‘ladi. Ularga 850, 1300, 1550 nm to‘lqin uzunlikdagi sohalar kiradi.



11.13-rasm. Kremniyli KFD tuzilishi, ulanishi (a) va unda potensialning taqsimlanishi (b).

**Ko‘chkili fotodiodlar** (KFD) optik tolali aloqa liniyalarida (OTAL) keng qo‘llaniladi va ichki kuchaytirishga ega fotoqabulqilgichdan iborat, shuning uchun yuqori sezgirlikka ega bo‘ladi.

Qabul qilinadigan nur to‘lqin uzunligi kremniyli FDlar uchun  $\lambda = 0,4 \div 1,0$  mkm,  $A^{III}B^V$  birikmalar asosidagi fotoqabulqilgichlar uchun  $\lambda = 1,0 \div 1,7$  mkm ni tashkil etadi. Shuning uchun  $\lambda = 0,8 \div 0,9$  mkm to‘lqin uzunligida ishlovchi OTALda kremniyli KFDlar,  $\lambda = 1,3 \div 1,6$  mkm li larda esa  $A^{III}B^V$  yarimo‘tkazgich birikmalar asosidagi KFDlar ishlataladi.

Kremniyli KFD tuzilishi, ulanishi va unda potensial taqsimlanishi 11.13-a va b rasmda ko‘rsatilgan.

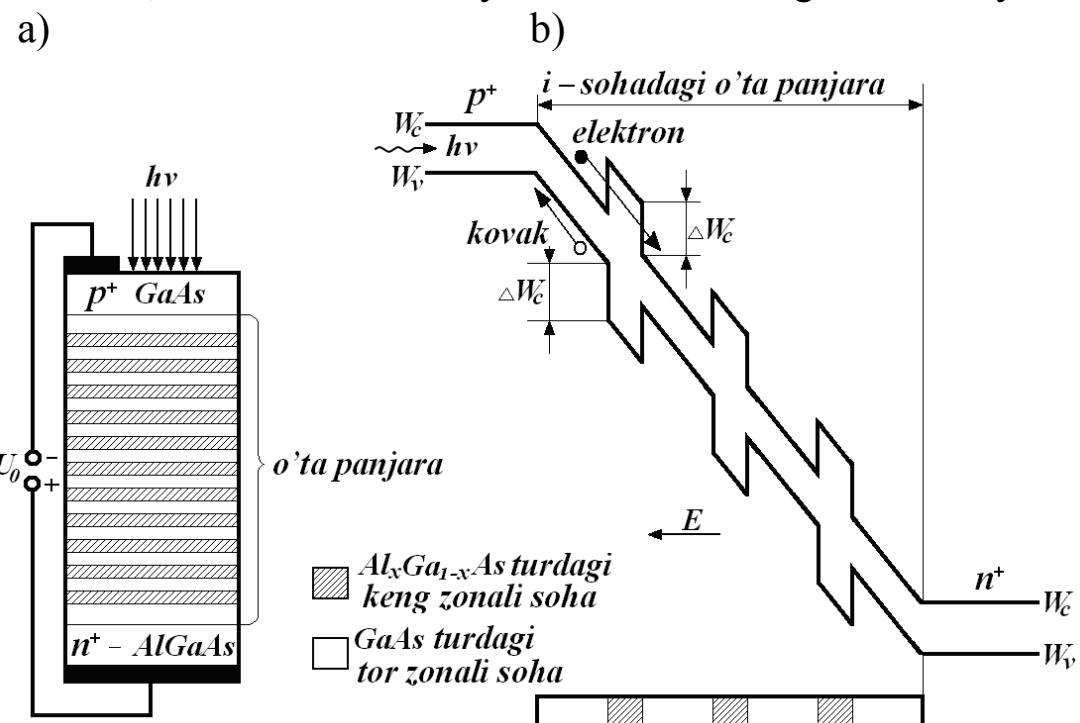
KFD ko‘chki hosil qiluvchi katta teskari kuchlanishlarda ishlaydi. FDga tushayotgan fotonlar uning legirlanmagan, amalda erkin zaryad tashuvchilarga ega bo‘lmagan  $i$  – sohasida yutiladi.  $p^+$  – qatlam qalinligi iloji boricha yupqa bo‘lishi kerak.  $p^+$  – soha taqiqlangan zonasi kengligidan katta energiyaga ega bo‘lgan F fotonlar oqimi bilan yoritilsin. Bunda fotonlar yarimo‘tkazgich  $i$  – qatlamda yutilgani hisobiga elektron - kovak juftliklar hosil bo‘ladi. Elektr maydon ta’sirida ular ajratiladi va o‘z elektrodlari tomon harakatlanib fototok hosil qiladi. Yarimo‘tkazgich  $i$  – qatlam qalinligi yetarli katta bo‘lganda tushayotgan nur to‘liq yutiladi, bu esa o‘z navbatida kvant chiqishini oshiradi.

To‘qnashib ionlashtirishni hosil qilish uchun  $i$  – qatlam orqasida elektr maydon kuchlanganligi yuqori ( $E > 10^5$  V/sm)  $p$  – qatlam hosil qilinadi. Bu qatlamda zaryad tashuvchilarning ko‘chkili ko‘payishi sodir bo‘ladi. FD tezkorligi taxminan 0,3 ns bo‘lganda ko‘paytirish koefitsiyenti M 1000ni tashkil etish mumkin. Shuning uchun QQOM ko‘chkili ko‘payish shovqinlaridek sust optik signallarni aniqlash uchun qo‘llaniladi. Shovqin ko‘chkisimon ko‘payish tasodifiy jarayonligi sababli hosil bo‘ladi. Bu o‘ziga xos ortiqcha shovqin qiymati ionlashtirish koeffitsiyentlarining nisbatiga  $\alpha_n / \alpha_p$  bog‘liq bo‘ladi. Ushbu koeffitsiyentlar birlik yo‘lda zaryad tashuvchilar yordamida hosil qilinadigan elektron - kovak juftliklarning o‘rtacha soni sifatida aniqlanadi. Agar  $\alpha_n = \alpha_p$  bo‘lsa, tushayotgan nurlanish hisobiga hosil qilinayotgan har bir fotozaryad tashuvchiga ko‘paytirish sohasida uchta zaryad tashuvchi (birlamchi zaryad tashuvchi va ikkilamchi elektron va kovak) to‘g‘ri keladi. Agar zarbdan ionlashtirish koeffitsiyentlarining biri kechib yuborsa bo‘ladigan darajada kichik (masalan  $\alpha_p \rightarrow 0$ ) bo‘lsa, ko‘chki shovqini sezilarli kichik bo‘ladi. Demak, KFD qo‘llansa

bo‘ladigan darajadagi ko‘chkili shovqin hosil bo‘lishi uchun, elektron va kovaklarning zarbdan ionlashtirish koeffitsiyentlari bir-biridan katta farq qilishi kerak.

To‘lqin uzunligining  $\lambda = 0,8\div0,9$  mkm oralig‘ida ishlovchi KFDlarda  $\alpha_n / \alpha_p \approx 50$  ni tashkil etadi. Magistral OTALLarda 1,3 va 1, 55 mkmlni optik «oyna»lardan foydalaniladi. Optik toladagi yo‘qotishlar  $\lambda = 1,3$  mkm da taxminan uch marta,  $\lambda = 1,55$  mkm da esa –  $8\div10$  marta kamayadi. Shuning uchun rentranslatsiyasiz o‘ta uzoq uchastkalarda to‘lqin uzunligi  $\lambda = 1,55$  mkm li nurlardan foydalaniladi.

To‘lqin uzunligi kattaroq sohaga o‘tish uchun taqiqlangan zonasini kremniyga nisbatan kattaroq materiallardan foydalaniladi. Bunday material bo‘lib  $A^{III}B^V$  yarimo‘tkazgich birikmalar va ular asosidagi qattiq eritmalar xizmat qiladi. Bu yarimo‘tkazgichlarning ko‘plari uchun  $\alpha_n / \alpha_p \approx 1$ , shuning uchun ularni shovqin jihatdan qo‘llab bo‘lmaydi.  $i$  – sohasi o‘ta panjara tuzilishiga ega geteroo‘tishli KFDlarda  $i$  – soha kuchli elektr maydon ta’sirida bo‘lganda  $\alpha_n / \alpha_p$  nisbatni zarur qiymatlarga qo‘shish imkonini tug‘iladi. 11.14-rasmda o‘ta panjarali KFD zonalar energetik diagrammasi va tuzilishi keltirilgan. Geteroo‘tishli KFDda kvant chiqishi  $p^+$  – soha qalinligiga juda ham kritik bog‘liq emas, chunki katta taqiqlangan zonaga ega bo‘lgan material  $\lambda = 1,55$  mkmlni nurlarni yutmasdan ichkariga o‘tkazib yuboradi.



11.14-rasm. O‘ta panjarali KFD konstruksiyasi (a) va zona diagrammasi (b).

KFDda o‘ta panjara taxminan 50 ta o‘zaro almashuvchi, qalinligi 45 nmni tashkil etuvchi legirlanmagan GaAs va qalinligi 55 nmni tashkil etuvchi keng zonali  $\text{Al}_x\text{Ga}_{1-x}\text{As}$  yarimo‘tkazgichlardan iborat. GaAs/ $\text{Al}_x\text{Ga}_{1-x}\text{As}$  geterotuzilmada  $x$  ning mos molyar qiymatlarida o‘tkazuvchanlik zonadagi uzilish  $\Delta W_C \approx 0,48$  eVni, valent zonadagisi esa  $\Delta W_V \approx 0,08$  eV ni tashkil etsin. Chekkalarda joylashgan qatlamlarning yuqori darajada legirlanganligi ularni elektr o‘tkazuvchan qatlamga aylantiradi.  $i$  – qatlamda elektr maydon kuchlanganligi  $10^5$  V/sm dan katta qiymatga yetadi. Bunday maydon ta’sirida zaryad tashuvchilar zarb bilan ionlashtirishga yetarli energiya oladi. Agar ta’sir etuvchi nurlanish oqimi bo‘lmasa FDdan boshlang‘ich teskari tok oqadi, u tok qorong‘ulik toki deb ataladi. To‘lqin uzunligi  $\lambda = 1,55$  mkmli nurlanish (yorug‘lik) oqimi mavjud bo‘lganda  $i$  – qatlamning nisbatan tor zonali qismida (GaAs qatlamlarda) erkin elektron - kovak juftliklar hosil bo‘ladi. Elektron tashqi elektr maydon  $E$  ta’sirida keng zonali yarimo‘tkazgichda tezlatiladi. Bundan keyin tor zonali GaAs qatlamga o‘tib u o‘z energiyasini  $\Delta W_C \approx 0,48$  eVga oshiradi. Bu zarbdan ionlashishning bo‘sag‘aviy kuchlanishi shu qiymatga tushganiga ekvivalent. Zarbdan ionlashish koeffitsiyenti  $\alpha_n$  bo‘sag‘aviy energiya kamaygan sari eksponensial ortgani sababli  $\alpha_n$  ning elektronlar uchun effektiv qiymati keskin ortadi. Navbatdagi  $\text{Al}_x\text{Ga}_{1-x}\text{As}$  baryer qatlamda bo‘sag‘aviy kuchlanish  $\Delta W_S$  qiymatga ortadi. Bunda  $\alpha_n$  kamayadi. Ammo taqiqlangan energetik zonalarining farqi hisobiga  $\alpha_n$  ning o‘rtacha qiymati o‘ta panjaraning ikkita yonma-yon qatlamida sezilarli darajada ortadi.

$\Delta W_V \ll \Delta W_C$  sababli, xuddi shunday effekt  $\alpha_n$  kovaklar koeffitsiyenti uchun sezilarli darajada kichik bo‘ladi. Shunday qilib, ko‘chkili ko‘payish jarayoni asosan elektronlar hisobiga amalga oshadi. Ko‘chkili ko‘payish sohasi 25 baryer qatlamga ega bo‘lgani uchun  $\alpha_n / \alpha_p \gg 1$ , bo‘ladi. Bu kichik signallarni yuqori darajada kuchaytirgan holda dioddagi shovqinlar darajasi kichik bo‘lishini ta’minlaydi.

**Nanoelektron lazerlar.** Lazer optik diapazondagi elektromagnit tebranishlarni kuchaytirish va generatsiyalash uchun xizmat qiluvchi kvant asbob. Uning ishlashi yarimo‘tkazgichdagi elektronlar ichki energiyasini o‘zgartirishga asoslanadi. Optik diapazondagi kvant asboblar inglizcha Light Amplification by Stimulation Emission of Radiation ga muvofiq, ya’ni majburiy nurlanish yordamida nurni kuchaytirish ma’nosini anglatadi. Nurlanish elektron-kovak juftliklar-

ning rekombinatsiyasi hisobiga yuz beradi, elektron energiya yo‘qotib uni elektromagnit nurlanish (foton) kvanti ko‘rinishda chiqaradi. Bunday rekombinatsiya ***nurlanuvchi rekombinatsiya*** deb ataladi. Rekombinatsiya o‘z-o‘zidan boshqa nurlanishlar bo‘lmagan holda amalga oshishi mumkin. Bunda hosil bo‘luvchi nurlanish spontan nurlanish deyiladi. Bunday nurlanish ma’nosи shunda-ki, foton o‘tkazuvchanlik elektroni bilan ta’sirlashib, uni valent zonadagi bo‘sh sathga o‘tishga majburlaydi, bunday o‘tishda elektron o‘zining ortiqcha energiyasini foton sifatida chiqaradi. Majburiy nurlanish hisobiga hosil bo‘lgan fotonlar nurlanish hosil qilgan fotonlarning aynan nus’xasi bo‘lib xuddi shunday chastota, o‘sha harakat yo‘nalishiga, bir xil boshlang‘ich fazaga va bir xil qutblanishga ega. Natijada bitta kvant o‘rniga ikkita kvantga ega bo‘linadi, ya’ni nur kuchayishi kuzatiladi. Bunday nurlanish ***lazer nurlanish*** deb ataladi.

Foton elektronning valent zonadan o‘tkazuvchanlik zonaning bo‘sh holatiga o‘tishi hisobiga yutilishi ham mumkin. Ikkala jarayon – yutilish va majburiy nurlanish jarayonlari ehtimolligi bir xil. Kristall valent zonasidagi elektronlar soni uning o‘tkazuvchanlik zonasidagi elektronlar soniga qaraganda ancha ko‘p bo‘lgani sababli, yutilish aktlari soni nurlanish aktlari soniga qaraganda bir necha martaba ko‘p bo‘ladi, ya’ni bunday yarimo‘tkazgich faqat nur yutadi.

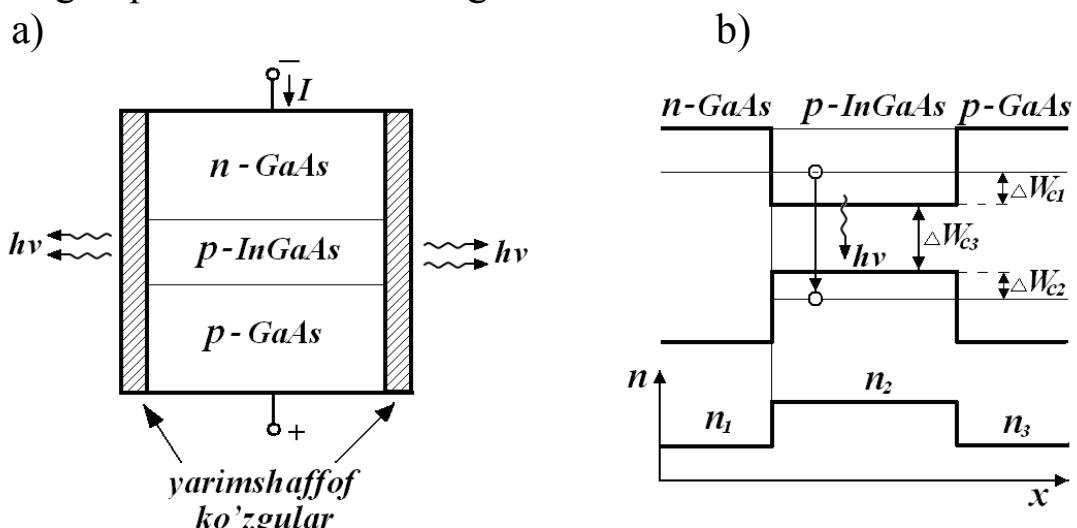
Yarimo‘tkazgich nurni kuchaytirish imkoniyaga ega bo‘lishi uchun ikkita asosiy shart bajarilishi zarur. Birinchidan, yarimo‘tkazgichda ***energetik sathlarning to‘ldirilishida inversiyaga*** erishish, ya’ni o‘tkazuvchanlik zonada valent zonaga nisbatan ko‘proq elektronlar bo‘lishiga erishish lozim. Bu holda nurlanish aktlari soni yutilish aktlariga nisbatan ko‘proq bo‘ladi va yarimo‘tkazgich nurni kuchaytiradi. Ikkinchidan, yarimo‘tkazgichda shunday sharoit hosil qilish kerak-ki, fotonlar faqat majburiy o‘tishlarda hosil bo‘lsin. Buning uchun majburiy nurlanish aktlari sodir bo‘ladigan aktiv muhitni optik rezonatorga yoki qaytarish koeffitsiyenti yetarli katta ko‘zgular tizimiga joylashtirish zarur. Shunda aktiv sohada yuzaga keluvchi birlamchi spontan foton harakati davomida o‘ziga o‘xshash foton chiqaradi. Demak, modda hajmida 2 ta foton bo‘ladi, keyin 4 ta va h.k. Rezonator ko‘zgulariga yetib borgan deyarli har bir foton qaytadi va yana aktiv modda hajmiga kiradi, u yerda yangi fotonlar hosil bo‘lishida qatnashadi. Rezonator ichida lazer nurlanish zichligi rezonator hajmidan tashqariga chiqayotgan fotonlar soni rezonator ichida majburiy o‘tishlar

hisobiga yuzaga kelayotgan fotonlar soniga tenglashmaguncha ortib boraveradi. Shundagina turg‘un generatsiya rejimi yuzaga keladi.

Injeksiya nurlanish hosil qilishning eng muhim usuli.  $p-n$  o‘tish to‘g‘ri siljitolganda noasosiy zaryad tashuvchilarining o‘tish orqali injeksiyasi effektiv nurlanuvchi rekombinatsiyaga olib keladi, chunki bu holda elektr energiya bevosita fotonlar energiyasiga o‘zgartiriladi.

Gomo  $p-n$  o‘tishlarda hosil qilingan birinchi injeksion lazerlar generatsiyasi va ekspluatatsiya (foydalanish) parametrlari nisbatan past edi –  $20 \div 100 \text{ kA/sm}^2$  gacha katta bo‘sag‘aviy tok, xizmat qilish davri qisqa va kichik FIK. Bu lazer generatsiyalash jarayonining kvant samaradorligi pastligi va katta optik yo‘qotishlar bilan bog‘liq edi. Optik yo‘qotishlar lazerning aktiv sohasida erkin zaryad tashuvchilar va nuqsonlar tomonidan nuring yutilishi bilan bog‘liq edi. Gap shunda-ki, gomoo‘tishlarda invers to‘ldirilish yuqori legirlangandagina amalga oshirilardi, natijada muvozanat holatda zaryad tashuvchilar konsentratsiyasi katta bo‘lar va aktiv sohada kristall panjara nuqsonlari ortib ketardi. Bundan tashqari, aktiv sohada hosil bo‘layotgan nurlar aktiv bo‘lmagan qo‘shti sohalarga tarqalardi. Lazer generatsiyalash jarayonining kvant samaradorligining pastligi asosan ko‘p elektronlarning tezligi katta bo‘lgani hisobiga aktiv sohadan sakrab o‘tishi va kovaklar bilan rekombinatsiyalashib ulgurmasligi bilan bog‘liq edi.

Geteroo‘tishli tuzilmalardan foydalanish masalani mutlaqo o‘zgartiradi. 11.15-rasmida ikki tomonlama geterotuzilmaga ega lazerning tuzilishi, uning energetik diagrammasi va sindirish ko‘rsatikichining taqsimlanishi ko‘rsatilgan.



11.15-rasm. Injeksion geterolazer: ikki tomonlama geterotuzilma (a), energetik diagrammasi (b) va sindirish ko‘rsatikichi.

Ko‘zgular kristallni sindirib yoki o‘tish tekisligiga tik ikkita yon tomonlarini sayqallab hosil qilinadi. Qolgan ikki yon tomon sirti nur boshqa tomonlarga tarqalmasligi uchun notejis qilib tayyorlanadi. Bunday tuzilma Fabri – Pero rezonatori deb ataladi.

Aktiv qatlam sifatida taqiqlangan zonasini kengligi kichikroq va dielektrik doimiysi katta (katta sindirish ko‘rsatkichga ega) materialdan foydalilanadi. Rekombinatsiya, nur hosil bo‘lish va invers egallanganlik sohalari o‘zaro ustma-ust tushadi va o‘rta qatlamda joylashadi. Lazer ishlashi quyidagicha amalga oshadi.  $n - p$  o‘tish to‘g‘ri siljitimanda elektronlar  $n - GaAs$  dan aktiv sohaga injeksiyalanadi va unda invers egallanganlikni hosil qiladi. Shundan keyin elektronlar o‘tkazuvchanlik zonadan valent zonaga o‘tib elektromagnit nurlanish kvantlarini hosil qiladi. Bu nurlar chastotasi

$$h\nu = \Delta W_{Tz} + W_{C1} + W_{C2} \quad \text{ga} \quad (11.11)$$

teng. Geteroo‘tishlar chegarasida potensial to‘siqlar hisobiga passiv sohalarda rekombinatsion yo‘qotishlar bo‘lmaydi, elektron - kovakli plazma o‘rta qatlamning kvant chuqurlarida joylashadi. Generatsiya-lanayotgan nurlanish aktiv va passiv sohalar sindirish ko‘rsatkichlarining farqi hisobiga asbobning aktiv sohasiga to‘planadi. Agar qatlamlarning sindirish ko‘rsatiklari

$$n_2 > n_1 \geq n_3$$

shartni qanoatlantirsa, elektromagnit nurlanish qatlamlar chegaralariga parallel yo‘nalishlarda tarqaladi. Shu hisobiga passiv sohalarda nurlanish yo‘qolishi e’tiborga olmasa bo‘ladigan darajada kichik bo‘ladi.

Aktiv qatlam qalinligi yetarli kichik bo‘lganda u o‘zini kvant chuqurdek tutadi. Unda energetik spektr kvant chuqurlikli lazerni parametrlarini aktiv qatlam qalinligini o‘zgartirish hisobiga o‘zgartirib qayta sozlash mumkin. (11.15)ga muvofiq chuqur o‘lchamlari kamaytirilganda elektronlarning minimal energiyasi  $W_{C1}$  va  $W_{C2}$  ortadi va unda (11.11)ga muvofiq lazer nurlari chastotasi ham ortadi. Kvant chuqurligi kengligini tanlab OTALLar uchun  $\lambda = 1,6$  mkmli lazer hosil qilamiz. Bundan tashqari, kvant chuqurliklarida spektri infraqizil nurlardan havoranggacha o‘zgaradigan NDlar yaratilgan.

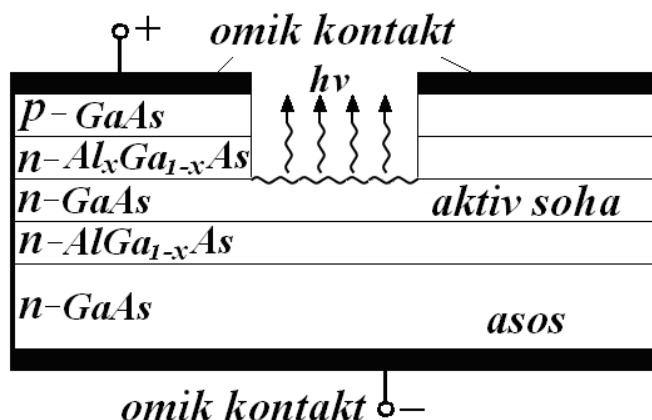
Ikki tomonlama geterotuzilmalarda qatlam qalinligi  $0,1 \div 0,2$  mkm bo‘lganda bo‘sag‘aviy tokning zichligi  $1 \div 3$  kA/sm<sup>2</sup> gacha kamaydi.

Kvant chuqurlikli lazerlarda ushbu tokning minimal chegaraviy qiymati  $30 \text{ A/sm}^2$  atrofida bo‘ladi. Bo‘sag‘aviy tokning sezilarli kamayishiga volnovod effekti va aktiv sohaning kichik qalinligidan tashqari yana ikkita holat ko‘maklashadi. Birinchidan, aktiv sohaga injeksiyalangan va kovaklar bilan birinchi martada ta’sirlasha olmagan elektronlar potensial to‘sinqlardan qaytadi va aktiv sohaga kiradi. Bunda ularning kovaklar bilan rekombinatsiyalashish ehtimolligi yuqori bo‘ladi. Ikkichidan, keng taqiqlangan zonaga ega emitterning elektronlari nisbatan tor taqiqlangan zonaga ega  $n - \text{GaAs}$  li aktiv sohasiga o‘z potensial energiyasini yo‘qotib kiradi, xuddi «tog‘dan yumalab tushgandek». Ushbu hodisa ***superinjeksiya*** deb ataladi.

Ikki tomonlama geteroo‘tishga ega lazerning xona temperaturasida uzlusiz ishslash rejimdagi xizmat qilish vaqtি hozirgi vaqtda 10 ming soatni tashkil etadi, unda elektr quvvatning 60 % yorug‘lik nuriga aylantiriladi.

Fabri-Pero rezonatorli lazerda nur volnovod qatlarning yon tomonidan, ya’ni ***gorizontal joylashgan rezonatorlar*** orqali chiqadi. Lazerda volnovod qatlam uyg‘otilgan nur volnovoddan bo‘ylama yo‘nalishda chiqquncha kuchaytiriladigan qatlam – kesim. Bunda aktiv soha qalinligi kichikligi hisobiga volnovod qatlamga tik yo‘nalishda nur dastasi  $800 \div 600$  mrad burchak ostida tarqaladi.

Hozirgi vaqtda ingichka yo‘nalgan nurlanish hosil qilish uchun nur volnovod qatlam sirtiga yuritilgan difraksion panjara orqali chiqariladi. Bu holatda nur tarqoqligi aktiv soha qalinligi bilan emas, spektral chiziq yarim kengligi bilan aniqlanadi va bir necha o‘n burchak minutni tashkil etadi. Difraksion panjaralari injeksion geterolazerning tuzilishi 13.16-rasmda ko‘rsatilgan.



11.16-rasm. Vertikal rezonatorli nanoelektron lazer tuzilishi.

Bunday lazer Fabri-Pero rezonatori davri yorug'lik to'lqin uzunligiga teng yoki unga karrali bo'lgan difraksion panjara bilan hosil qilinadi. Bunday davrli panjara yassi ko'zgu sifatida xizmat qiladi, chunki unda Vulf-Bregg sharti bajarilgan nur modalari qaytadi.

Vulf-Bregg sharti kristall atom qatlamlari to'plamiga tushayotgan nurlarning qaytishi natijasida hosil bo'ladigan to'lqinlar intensivligi holatini aniqlaydi. Difraksion panjaralar (bregg ko'zgulari) asosga parallel joylashgan, rezonator o'qi va nur tarqalish yo'nalishi yarimo'tkazgich plastina tekisligiga nisbatan tik (vertikal). Shuning uchun bunday lazer **vertikal rezonatorli lazer** deb ataladi. Bu turdag'i lazerlar VCSEL (Vertical – cavity surface – emitting laser) yoki VCL (Vertical – cavity laser) nomini olgan.

### 11.3. Funksional elektronika

Yarimo'tkazgich IMSlar analog mikroelektron apparatlar hisoblash texnikasi tizimlari va qurilmalarining element bazasini tashkil etadi. Mikroelektronika rivojining asosiy tendensiyasi integratsiya darajasini Mur qonuniga muvofiq orttirishdan iborat. Integratsiya darajasini oshirishning bitta yo'li tranzistor tuzilmalarning o'lchamlarini kichiklashtirishdan iborat. Bunda bipolar IMSlar komponentalari bir-biridan va yarimo'tkazgich asosdan qo'shimcha konstruktiv elementlar yordamida elektr jihatdan izolatsiyalanadi. Komponentlar ichki ulanishlarni metallash yo'li bilan funksional sxemaga birlashtiriladi, chunki ulanayotgan sohalar turli elektr o'tkazuvchanlikka (elektron yoki kovakli) ega. Sxema elementlari o'lchamlarining kichiklashishi (diod, tranzistor, rezistorlar) sxema zichligini oshiradi va, natijada, signal o'tish vaqtini, ya'ni qurilmalar tezkorligini oshiradi. Integratsiya darajasining oshishi bilan kristallning o'zaro ulanishlar bilan band pogon sig'imga ega ulushi ortadi. Aloqa liniyasi  $C$  pogon sig'imga ega bo'lsin. Agar aloqa liniyasi uzunligi  $l$  bo'lsa va u orqali  $t$  sekund davomida amplitudasi  $U$  bo'lgan impuls uzatilsa, har bir impuls bilan liniyaga  $P = (ClU^2)/t$  quvvat kiritiladi. Impuls quvvatini oshirib mantiq element qayta ulanish tezligini oshirishi mumkin. Sxemaga kiritilayotgan impuls quvvat oshirilishi bilan unda ko'proq ajralayotgan issiqlikni olib ketish ham kerak. Shuning uchun zamonaviy sxemotexnik elektronika qurilmalarida axborotlarni qayta ishlash tezligi sekundiga  $10^9 \div 10^{10}$  operatsiyadan oshmaydi. Bunday xarakteristikalar axborotlarning katta massivlariga real vaqt masshtabida ishlov berishga imkoniyat bermaydi (obrazlarni

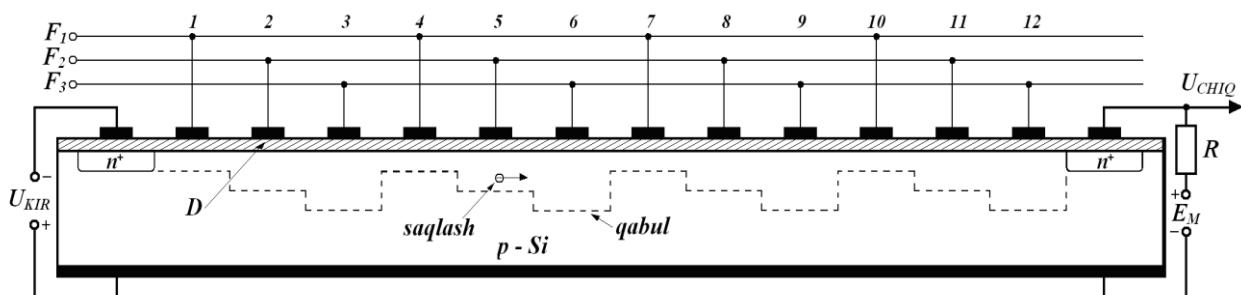
aniqlash, konstruksiyalarni sintez qilish, bilimlar bazasini boshqarish, sun'iy intellekt yaratish va h.k.).

Elektronika rivojining tezkorlikni oshirishga yo'naltirilgan alternativ yo'llaridan biri an'anaviy elementlardan chetlashishdan va katta massivga ega axborotlarga ishlov berishda axborot tashuvchi sifatida qattiq jismdagagi **dinamik nobirjinsliklardan** foydalanishdan iborat. Bu bir jinslimasliklar dinamik deb atalishiga sabab shundaki, ular turli fizik hodisalar yordamida hosil bo'ladi, siljishi, shaklini, holatini o'zgartirishi, boshqa nobirjinsliklar bilan ta'sirlashishi mumkin.

IMSlarda komponentli tuzilishdan chetlashish va dinamik bir jinslikmaslilardan foydalanishga asoslangan yo'naliish «**funktional elektronika**» nomiga ega. Funksional elektronika (FE) rivojlanishining boshlang'ich bosqichida turibdi. FEning ko'p qurilmalari mikroelektronikaning raqamli qurilmalari bilan ishlashga moslashgan. Ular birinchi navbatda yuqori tezkorlik va  $10^5 \div 10^7$  bit sig'imga ega xotira qurilmalaridir.

Funksional elektronikaning eng istiqbolli ba'zi asboblari ishlash prinsiplarini ko'rib chiqamiz.

**Zaryad aloqali asbob** (ZAA) (11.17-rasm) yupqa dielektrik qatlama D bilan qoplangan va yuzasiga 12 ta boshqaruvchi metall elektrodlar tizimi joylashtirilgan yarimo'tkazgich kristalldan (masalan;  $p$  – turli) iborat. Shunday qilib 12 ta MDYa – tizim hosil qilinadi. Tizimlar soni  $N$  elementlar orasidagi masofaga, yozuvchi impuls davomiyligiga bog'liq bo'ladi va  $N = 200$  ga yetishi mumkin. Har bir elektrod kengligi  $10 \div 12$  mkm ni, ular orasidagi masofa esa  $2 \div 4$  mkm ni tashkil etishi mumkin.



11.17-rasm. ZAA turkumidagi uch fazali siljituvchi registr tizimida zaryad ko'chishi.

MDYa – tuzilmadagi fizik jarayonlar 6.3-paragrafda ko'rib chiqilgan edi. Barcha elektrodlarga bo'sag'aviy kuchlanish  $U_0$

berilganda dielektrik bilan yarimo‘tkazgich orasida kambag‘allashgan soha hosil bo‘ladi, bu soha potensial chuqur deb ataladi. Alovida elektroddagi kuchlanish qiymati axborotni saqlash kuchlanishi  $U_{SAQ} > U_0$  gacha o‘zgartirilganda, ushbu elektrod ostidagi kambag‘allashgan soha yarimo‘tkazgichning boshqa yuzalariga qaraganda “chuqurroq” bo‘ladi. Potensial chuqurda elektronlarni (paketini) to‘plash mumkin. Demak, MDYa – tuzilma ma’lum vaqtgacha potensial chuqurdagi zaryadga mos axborotni eslab qoluvchi element sifatida xizmat qilishi mumkin. Elektron paket dinamik bir jinslikmaslikni tashkil etadi. Elektron paketni saqlash jarayonida ma’lum elektrod (zatvor) ostida termogeneratsiya hisobiga qo‘sishimcha elektronlar hosil bo‘lishi mumkin. Agar zaryad o‘zgarishining ruxsat etilgan qiymati 1%ni tashkil etsa, axborotni saqlash vaqt esa bir necha sekunddan oshmaydi. Shuning uchun ZAA **dinamik turdag'i asbobdir**. Birlamchi to‘plangan va ma’lum aniq potensial chuqur bilan bog‘liq zaryadlar, yarimo‘tkazgich sirti bo‘ylab potensial chuqur siljitelgan holda ko‘chirilishi mumkin. Buning uchun zatvorlardagi kuchlanishlar aniq ketma-ketlikda o‘zgar-tirilishi mumkin.

Zaryadni ma’lum yo‘nalishda ko‘chirish uchun har bir elektrod uch fazali boshqarish tizimining  $F_1$ ,  $F_2$ ,  $F_3$  takt shinalaridan biriga ulanadi. Demak, ZAAning bir elementi uchta MDYa – tuzilmali yacheykadan iborat bo‘ladi. Agar ZAA qo‘shti elektrodlariga berilgan kuchlanishlar qiymat jihatdan bir-biridan farq qilsa, qo‘shti potensial chuqurlar orasida elektr maydon hosil bo‘ladi. Ushbu maydon yo‘nalishi shunday-ki, elektronlar kattaroq potensialga ega sohaga dreyf harakat qiladi, ya’ni «sayozroq» potensial chuqurdan nisbatan «chuqurroq»qa ko‘chadi.

Agar zaryad birinchi elektrod ostida to‘plangan bo‘lsa-yu, uni ikkinchi elektrod ostiga siljitisht zarur bo‘lsa, unga kattaroq kuchlanish beriladi, bunda zaryad yuqoriq kuchlanishli elektrod ostiga ko‘chadi. Keyingi taktda yuqoriq kuchlanish navbatdagi elektrodga beriladi va zaryad unga ko‘chadi. Zaryad ko‘chirishning uch taktli tizimida 1,4,7,10 va shunga o‘xhash elektrodlar  $F_1$  shinaga, 2,5,8,11 elektrodlar  $F_2$  shinaga, 3,6,9,12 va shunga o‘xhash elektrodlar esa  $F_3$  shinaga ulanadi.

Zaryadlarning elektrodlararo sirkulatsiyasi barcha ZAAlar qo‘llanishlarning asosi hisoblanadi. Zaryadlarni ko‘chirish imkoniyati ZAAlar asosida siljituvchi registrlar va xotira qurilmalar yaratish imkonini beradi. Registr deb ikkilik kod asosida berilgan ko‘p razryadli axborotni yozish, saqlash yoki siljitisht uchun qo‘llaniladigan qurilmaga aytiladi.

Signalning zaryad paketlarini bir necha usullar bilan, masalan,  $p - n$  o'tishdan zaryad tashuvchilarni metall elektrodlar ostiga injeksiyalash, MDYa – turdag'i tuzilmada yuza bo'ylab ko'chkisimon teshilish yoki metall elektrodlar orasidagi aniq joylar orqali yorug'lik kiritib elektron-kovak juftliklarni generatsiyalash bilan hosil qilish mumkin.

Nomuvozanat zaryad hosil qilish va uni  $p - n^+$  o'tishlardan foydalangan holda ZAA dan chiqarish usuli 11.17-rasmda ko'rsatilgan.

Elektronlar paketini birinchi zatvor ostiga kiritish uchun  $n^+ - p$  o'tishga to'g'ri siljitim beriladi. Paket zaryadi qiymati kirish signali amplitudasi ortishi bilan  $p - n$  o'tish VAXiga muvofiq eksponensial qonun bilan ortadi va uning uzlusizligiga bog'liq bo'ladi. Signal kiritishning ushbu usuli afzalligi – bir necha nanosekundni tashkil etuvchi tezkor ishlashidan iborat. Chiqishdagi  $n^+ - p$  o'tishga teskari siljitim berilgani uchun 11 zatvordan 12 zatvorga o'tuvchi elektronlar elektr maydon ta'siriga uchraydi va chiqish zanjirida tok impulsi hosil qiladi.

ZAA ning ikkita: axborot zaryadini saqlash va uzatish rejimlari mavjud. Ushbu turdag'i ZAA lar uchun axborotni saqlashning maksimal vaqt 100 msec  $\div$  10 sekni tashkil etadi. Takomillashgan (yashirin kanalli va ikki fazali boshqaruvga ega ZAA larda hamda kremniy oksidiga purkalgan kremniy nitridi  $Si_3N_4$  li dielektrik qatlamlı MNOY-a – tuzilmalarda) yozib olingan axbortni saqlash vaqtı bir necha o'n ming soatlarni tashkil etadi. ZAA larda yaratilgan xotira qurilmalar raqamli texnikada qo'llaniladi va katta ( $8 \div 16$  Kbit) sig'imga ega.

**Fotoqabul qiluvchi ZAA lar.** Zaryadli paket nafaqat injeksiya yo'li bilan, balki sirtni lokal yoritish yo'li bilan ham hosil qilinishi mumkin. Bu holda zaryad aloqali fotosezgir asbob (ZAFA) hosil bo'ladi. Yoritilganda mos zatvor ostida yoritilganlik  $F$  ga proporsional zaryad hosil bo'ladi. Natijada zatvorlar ostidagi zaryadlar majmui tasvirni xarakterlaydi. Elektrodlar chiziq (satr) yoki matritsa shaklida joylashadi. Elektrod larga xos o'lchamlar: uzunligi 5 mkm, kengligi 40 mkm. Elektrodlar orasidagi masofa  $1 \div 2$  mkm. Matritsa ko'rinishidagi ZAFAda elektrodlar soni  $10^6$  dan katta bo'lishi mumkin. Shuning uchun ZAA katta integral sxemadek qaralishi mumkin.

Uch fazali boshqarish amalga oshirilganda ZAF Aning elementar yachevkasi (pixsel) bitta satrning uchta qo'shni elektrodiga 1,2,3 (4,5,6 va h.k.) ega bo'lishi shart. Bunda yacheykaning har bir elektrodi uchta boshqa-boshqa takt shinalari (fazalari)  $F_1, F_2, F_3$  ga (13.17-rasmdagidek) ulanadi. Birinchi takt davomida 2 (5,8,11 sh.o'. ) elektrodga musbat

saqlash kuchlanishi  $U_{SAQ} > U_0$  ( $10 \div 20$  V) beriladi. Natijada ushbu elektrod ostida kambag‘allashgan soha hosil bo‘ladi. Bu soha elektronlar uchun potensial chuqurni hosil qiladi. Sirt yoritilganda elektron - kovak juftliklar soni lokal yoritilganlik va yoritish vaqt bilan belgilanadi. Bunda elektronlar potensial chuqurlikda yig‘ilib, zaryadli paketni hosil qiladi. Paket yetarli vaqt ( $1 \div 100$  ms) saqlanishi mumkin.

Ikkinchi takt davomida 3 elektrodga o‘qish kuchlanishi  $U_{OQ}$  beriladi. O‘qish kuchlanishi qiymati saqlash kuchlanishidan katta bo‘ladi. Natijada elektronlar 3 elektrod ostidagi chuqurroq potensial chuqurlikka dreyf siljiydi.

Uchinchi takt davomida 3 elektroddagi kuchlanish qiymati saqlash kuchlanishi qiymatigacha kamayadi, 2 elektroddan esa potensial olinadi. Saqlash yoki o‘qish kuchlanishi berilmagan elektrodlarga hamma vaqt katta bo‘lmagan siljutuvchi kuchlanish berib qo‘yiladi. Shu bilan zaryadli paketlar harakatining bir tomonlama bo‘lishiga erishiladi. Har bir satr oxirida  $3.17$ -rasmdagidek chiquvchi element mavjud.  $n^+ - p$  o‘tish orqali chiquvchi zaryad paketlar  $R$  yuklama rezistorida videoimpulslar ketma-ketligini ta’minlaydi. Videoimpulslar amplitudasi turli sohalar yoritilganligiga proporsional bo‘ladi. Matrisasifat ZAFAda butun kadr bir vaqtning o‘zida hosil bo‘ladi, chiziqlida esa ketma-ket ikkinchi koordinata bo‘yicha qo‘shimcha yoyish bilan hosil qilinadi. Bunday tasvir signallarni hosil qiluvchilardan foydalanish kichik o‘lchamli, kam energiya sarflovchi yarimo‘tkazgich uzatuvchi televizion kameralar, jumladan, rangli televideniye uchun ham yaratish imkonini beradi. Piksellarning maksimal formati pikselning minimal o‘lchami  $3 \div 5$  mkmni tashkil etganda  $4080 \times 4080$  mkmni tashkil etadi. Chastota 30 kadr/sek bo‘lganda iste’mol etilayotgan quvvat  $0,03 \div 0,1$  mVt/pikselni tashkil etadi.

ZAF faqat tasvirni qabul qiluvchi funksiyasini bajarishini aytib o‘tish kerak. Televizion signal hosil qilish uchun boshqaruvchi sxemalar, har bir ustun chiqishida o‘quvchi analog kuchaytirgichlar, analog - raqamlı o‘zgartgich va qator boshqa bloklar bo‘lishi zarur.

Hozirgi zamonda ZAFAlarni takomillashtirishdan tashqari kristall hajmida joylashgan boshqaruvchi sxemalarga va tasvirga ishlov beruvchi bir kristalli ZAFAlar ishlab chiqilayapti. Bir kristalli fotoqabulqiluvchi qurilmalarning elementi bazasi sifatida FD va komplementar MDYa – tranzistorlar asosida hosil qilingan aktiv fotosezgir elementlar (aktiv piksellar) matrisasi xizmat qiladi. Shuning uchun O‘KIS deb ataladi. KMDYa – fotodiodli qurilmaning asosiy afzalligi iste’mol

quvvatini kichikligi, foydalanuvchilarni qiziqtirgan «oynalarni» dasturlash imkoniyati va o‘qish tezligining kattaligi bilan aniqlanadi. Asosiy kamchiliklari – shovqinlarning yuqoriligi, fotosezgirligining kichikligi, aktiv element o‘lchamlarining kattaligi, ZAFAlarga qaraganda kichikroq ajratish xususiyatiga egaligi bilan belgilanadi. KMDYa – fotodiodli O‘KISlar yordamida bir kristalli xonadonbop foto va videokameralar, avtomobillarni qo‘riqlash tizimlari, videotelefonlar hosil qilinadi.

Shunday qilib, ZAAlar universal tuzilmalar bo‘lib xizmat qiladi. ZAAlar asosida sig‘imi katta xotira qurilmalar, boshqariluvchi kechiktirish liniyalari, moslashtirilgan va polosali filtrlar, hamda yuqorida aytib o‘tilgan raqamli kameralar ishlab chiqilgan.

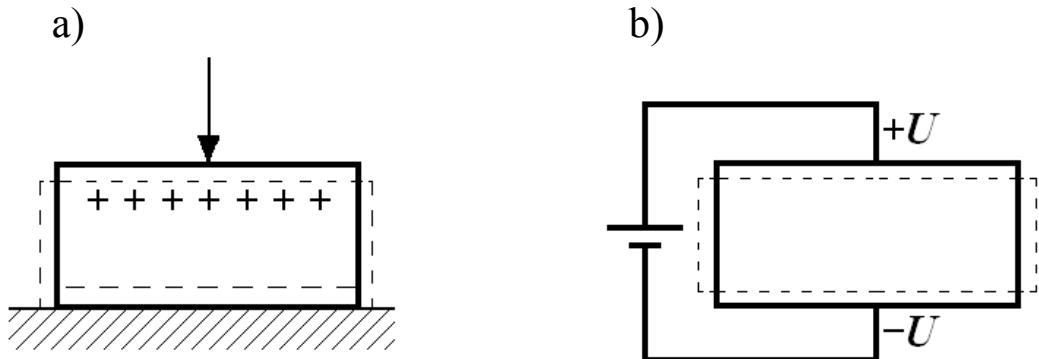
**Akustoelektronika asboblari.** Akustoelektron asboblarning ishlaishi elektr signalni ultratovush to‘lqinlarga, uni tovush o‘tkazuvchi orqali tarqalishiga va keyinchalik chiqish elektr signalga o‘zgartirilishiga asoslanadi.

Shunday qilib, bunday asboblarda kirish bilan chiqish orasida axborot tashuvchi bo‘lib ultratovush (akustik) signal deb ataluvchi dinamik bir jinslimaslik xizmat qiladi.  $U = 10^{13}$  Gs chastotali tebranishlardan iborat bo‘lib, qattiq jismda  $1,5 \div 5,5$  km/s tovush tezligida tarqaladi. Akustik to‘lqin tezligi elektromagnit tebranishlar tarqalish tezligiga nisbatan 5 tartibga kichikligi ko‘rinib turibdi. Shuning uchun ushbu xususiyatdan birinchi navbatda kichik o‘lchamli kechiktirish liniyalarini ishlab chiqishda foydalanildi. Akustoelektron asboblari mikroelektronikada qo‘llaniladigan usullar bilan hosil qilinishi va IMSlarga o‘xshashligi bilan e’tiborga loyiq.

Ultratovush to‘lqinlar pyezoaktiv materiallarda (pyezoelektriklarda) hosil qilinishi mumkin. Shuning uchun ushbu sinf asboblari uchun ishchi muhit sifatida pyezoeffekt juda yaqqol namoyon bo‘ladigan dielektrik va yarimo‘tkazgich kristallar xizmat qiladi. **To‘g‘ri pyezoeffekt** deb mexanik kuchlanish natijasida pyezoelektrikning qutblanish hodisasiiga aytildi (11.18-a rasm). Qutblanish natijasida pyezoelektrikning qarama-qarshi tomonlarida pyezo – EYUК deb ataluvchi potensiallar farqi hosil bo‘ladi. **Teskari pyezoeffekt** deb berilgan tashqi kuchlanish ta’sirida jismning geometrik o‘lchamlari o‘zgarishiga aytildi (13.18-b rasm). Rasmida jismning deformatsiyadan keyingi o‘lchamlari punktir chiziq bilan ko‘rsatilgan.

Kuchlanish berilgan joyda elektr maydon kuchlanganligi yo‘nalishiga bog‘liq holda pyezoelektrik siqiladi yoki kengayadi. Natijada, tovush o‘tkazuvchi deb ataladigan, kristall plastinada ko‘ndalang yoki bo‘ylama akustik ultratovush chastotasi berilgan kuchlanish chastotasiga

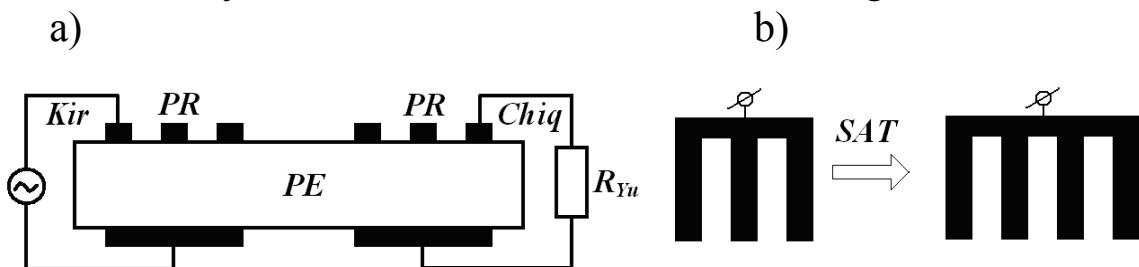
teng bo‘ladi. Pyezoelektrik ma’lum xususiy mexanik tebranishlar chastotasiga ega bo‘lgani sababli, tashqi EYuK chastotasi bilan plastina xususiy tebranishlar chastotasi bir-biriga teng bo‘lganda (rezonans hodisasi) plastinaning tebranishlari amplitudasi eng katta qiymatga ega bo‘ladi.



11.18-rasm. To‘g‘ri (a) va teskari (b) pyezoeffekt.

Akustoelektronika asboblarida chastotasi  $1 \div 10$  GGS bo‘lgan, kvars, litiy niobiti va tantalati hamda CdS, ZnS, ZnO, GaAs, InSb va boshqa yupqa yarimo‘tkazgich qatlamlarda generatsiyalanadigan ultratovush to‘lqinlar ishlatiladi. Ushbu diapazondagi hajmiy va sirt akustik to‘lqinlar (SAT) ishlatiladi. SATlarda ishlaydigan akustoelektron asboblar keng tarqalgan. Ularga kechiktirish liniyalari, polosali filtrlar, rezonatorlar, turli datchiklar va shunga o‘xshashlar kiradi. Bu asboblarda elektr signallarni akustik signalga va aksincha o‘zgartirish maxsus o‘zgartirgichlar yordamida amalga oshadi. SATlar o‘zgartirgichlarining yetti turi mavjud bo‘lib, amalda ikki metal elektrodlari sinfaz va qoziqsimon joylashgan turlari keng tarqalgan.

SATlar asosidagi sodda akustoelektron asbob – sinfaz o‘zgartirgichli kechiktirish liniyalari tuzilishi 11.19-rasmda ko‘rsatilgan.



11.19-rasm. Elektroakustik kechiktiruvchi liniyaning tuzilishi:  
yon tomondan (a) va ostidan (b) ko‘rinishi.

Sinfaz o‘z-gartgich pyezoelektrik plastinaning astoydil sayqalangan qarama-qarshi yuzalariga joylashtiriladigan ikkita elektroddan tashkil topadi. O‘zgart-gichlar qalinligi  $0,1 \div 0,5$  mkm ni tashkil etuvchi yupqa metall parda ko‘rinishida bo‘ladi.

Yuqorida joylashgan elektrod taroqsimon tuzilishga ega bo‘lib, fazoviy davri sirt to‘lqin uzunligiga teng bo‘lishi kerak. Chapdagি sinfaz o‘zgartgich kiruvchi elektr signal ta’sirida kristallda sirt to‘lqinini uyg‘otadi (teskari pyezoeffekt hodisasi). Akustik to‘lqin uzunligi akustik tebranishlarning tarqalish tezligi  $\vartheta_{ak}$  va elektr tebranishlar chastotasi  $f$  ga bog‘liq:  $\lambda_{ak} = \vartheta_{ak} / f$ .

To‘lqin uzatgichda bo‘ylama garmonik akustik to‘lqin hosil qilindi deylik. Ushbu to‘lqin kristallda qalinligi taxminan to‘lqin uzunligiga teng bo‘lgan sirtqi qatlam bo‘ylab bir nuqtadan ikkinchi nuqtaga bosimni o‘zgartirib tarqaladi. Bosimning o‘zgarishi kristallning deformatsiyalanishiga va qarama-qarshi ishorali zaryadlar (pyezo – EYuK) hosil bo‘lishiga olib keladi. Kristall siqilgan joylarda zaryadlar ishoralari bir xil taqsimlanadi, kristall cho‘zilgan joylarda esa zaryadlar taqsimlanishi teskarisiga o‘zgaradi. Bu kristallda, jumladan, chiqish sinfaz o‘zgartgich elektrodlari orasida ham o‘zgaruvchan elektr maydon hosil bo‘lishiga olib keladi. Natijada chiqishdagi o‘zgartgich (unga  $R_{Yu}$  yuklama ulangan) akustik signalni elektr signalga aylantiradi (to‘g‘ri pyezoeffekt). Signal kechikish vaqtı akustik to‘lqinning o‘zgartgichlar orasidagi o‘tish vatqi bilan aniqlanadi.

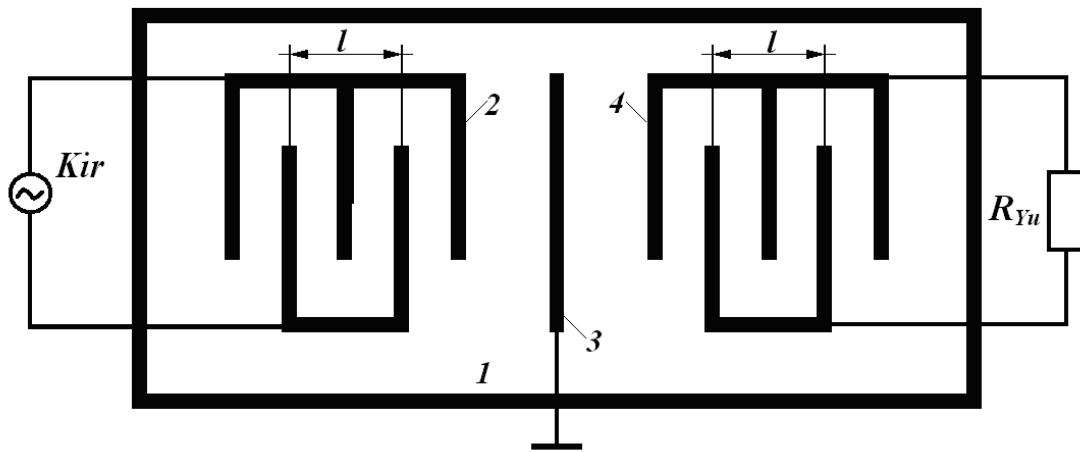
Bunday qurilmaning asosiy kamchiligi tovush o‘tkazgichda sochiladigan quvvatning kattaligidadir. Gap shundaki, akustik to‘lqin kristaldagи erkin elektronlar bilan ta’sirlashib, ularni to‘lqin tarqalish yo‘nalishida olib ketadi. Bunda to‘lqin qo‘sishimcha so‘nadi. Agar kristallga zaryad tashuvchilarini to‘lqin tarqalish yo‘nalishida  $\vartheta_e \geq \vartheta_{ak}$  tezlik bilan dreyf harakat qildiruvchi kuchlanish berilsa, zaryad tashuvchilar o‘zlarining ma’lum energiyasini to‘lqinga uzatadi, natijada akustik to‘lqin kuchayadi. Bunda akustik signallar kuchaytirgichi yoki aktiv ultratovushli kechiktirish liniyasi hosil bo‘ladi.

Qandaydir  $f_1$  dan  $f_2$  gacha chastotalar orasidagi tebranishlarni o‘tkazuvchi polosali filtrlar va keng polosali kechiktirish liniyalari hosil qilishda qarama-qarshi qoziqsimon o‘zgartgichlar ishlataladi (QQQO‘).

Kirishdagi QQQO‘ning geometrik o‘lchamlari va shakli elektr signalni akustik to‘lqinga aylantirish samaradorligini belgilaydi. Har bir chastota uchun QQQO‘ning ma’lum o‘lchamlardagina eng samarali

o‘zgartirish hosil bo‘ladi. QQQO‘ asosida hosil qilingan SAT filtrining tuzilishi 11.20-rasmda keltirilgan.

Filtr pyezoelektrik asos 1(masalan, litiy niobiti, pyezokvars, pyezokeramika) va unga fotolitografiya usullari bilan hosil qilingan ikkita QQQO‘ 2, 4 hamda ekranlovchi elektrod 3 dan tuzilgan. Kirishdagi QQQO‘ signal manbai bilan, chiqishdagisi esa elektr signal hosil qiluvchi yuklama bilan ulangan.



11.20-rasm. QQQO‘li SATli filtr.

Berilgan  $f_0$  chastota uchun taroq qadami  $l$  akustik to‘lqin uzunligi  $\lambda_{ak}$  bilan bir xil bo‘lishi kerak. QQQO‘da filtrning o‘tkazish polosasi qoziqlar soni  $N$  bilan aniqlanadi:

$$\Delta f_I = f_0 / N.$$

Qoziqlar soni  $N=2$  bo‘lganda filtr eng keng o‘tkazish polosasiga ega bo‘ladi. Qoziqlar soni ortishi bilan filtrning o‘tkazish polosasi kengligi torayadi. Akustoelektron filtrning yuqori ishchi chastotasi fotolitografiyaning ajratish xususiyati bilan belgilanadi. QQQO‘lar elektrodlari kengligi  $\lambda_{ak}/4$ ga teng qilib olinadi. Bunda 100 MGs chastotali SATli filtr elektrodlari 8 mkm ni tashkil etadi.

SATli filtrlar ko‘p kanalli elektr aloqa va kosmik aloqa tizimlari filtrlari sifatida keng ishlatiladi. Ular televizion qabulqilgichlarning tasvir orqali chastota kuchaytirgich bloklarida  $LC$  – filtrlarni almashtirmoqda. Hozirgi vaqtida tasvirni tashish chastotasi 38 va 38,9 MGs ni tashkil etuvchi SATli televizion filtrlar seriyali ravishda ishlab chiqarilmoqda.

Zamonaviy SATli filtrlar  $\Delta f=0,05$  – 50 % o‘tkazish polosasiga ega, o‘tkazish polosasidagi so‘nish  $2 \div 6$  dB, selektivligi 100 dB gacha. Bunday filtrlar 900 MGs gacha chastotalarda ishlaydi.

**Magnitoelektronika asboblari.** Magnitoelektron asboblarda ferromagnit materiallar ishlatiladi. Ular domen tuzilishga ega, ya’ni butun hajmi ko‘p sonli lokal sohalar – domenlardan tashkil topadi. Domenlar to‘yinguncha spontan magnitlangan. Ular **polosali, labirintsimon** va **silindrik** shaklga ega bo‘lishi mumkin. Domenning chiziqli o‘lchamlari millimetrnинг minglarcha ulushidan o‘nlarcha ulushiga teng. Domenlar o‘zaro **cheagaradosh devorlar** (Blox devorlari) bilan ajralib turadi. Bu devorlarda bitta domen magnitlanganlik vektoriga nisbatan asta o‘zgarishlari sodir bo‘ladi.

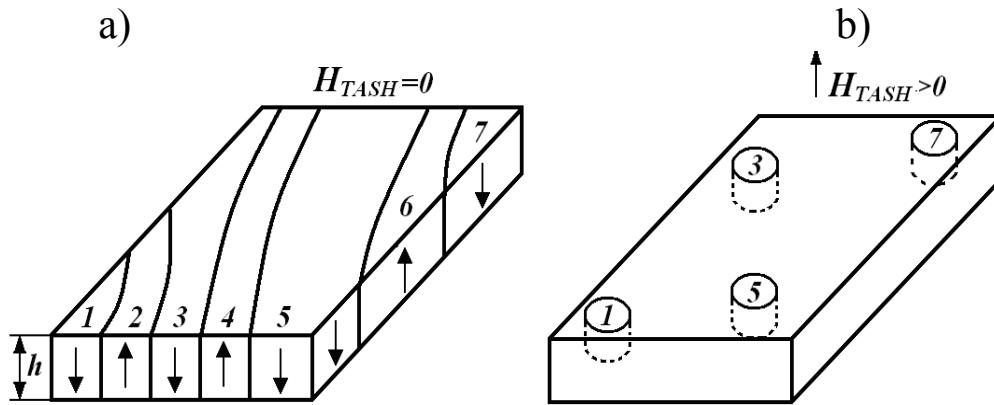
Magnitoelektronika asboblarida axborot signalini tashuvchi sifatida quyidagi dinamik birjinslimasliklarning biridan foydalaniladi:

- 1) silindrik shakldagi domenlar;
- 2) chiziqli domenlarda vertikal Blox chiziqlar (VBCh). Qo‘shni VBChlar orasidagi masofa yetarli kichik, o‘lchami 0,5 mkm bo‘lgan chiziqli domen devorida 100 bitgacha axborot saqlash mumkin;
- 3) ferromagnit materialni chastotasi kvant o‘tishlar chastotasiga teng yorug‘lik bilan yoritilganda hosil bo‘luvchi rezonanslar va to‘lqinlar;
- 4) spin to‘lqinlari va boshqalarning kvant tebranishlarini aks ettiruvchi kvazizarrachalar – magnonlar.

**Silindrik magnit domen** (SMD)lar asosidagi funkisonal elektronika asboblarining tuzilish va ishlash prinsipi bilan tanishamiz.

Barcha magnitoelektron qurilmalarda domenlar ishtirokidagi jarayonlar ishlatiladi, qurilmalarning o‘zi esa ikkilik sanoq tizimida aks ettirilgan axborotni qayta ishlash va saqlash uchun ishlatiladi. SMD ma’lum sharoitda umumiyl formulasi  $RFeO_3$  bo‘lgan monokristall plasstinalar yoki ba’zi ferritlarning yupqa pardalarida hosil bo‘ladi. Agar formuladagi R – yer ishqoriy element bo‘lsa, modda **ortoferrit** deb, agar ittriy bo‘lsa **granat** deb ataladi. Qalinligi  $h = 3 \cdot 10^{-5} \div 1 \cdot 10^{-3}$  smli ortoferrit plastina yoki granat pardasi tashqi magnit maydon mavjud bo‘lmagan holda magnitlanganlik vektorlari qarama-qarshi yo‘naligan chiziqli domenlardan tuziladi. Keltirilgan qalinliklarda domenlar materialning butun ko‘ndalang kesimini egallaydi va turli shaklga ega bo‘ladi. Yettita chiziqli domenga ega parda (kristall)ning bir qismi 11.21a-rasmida ko‘rsatilgan. Parda sirtiga tik yo‘nalgan tashqi magnit maydon  $N_{TASH}$  ta’sir etganda maydon vektori yo‘nalishi tashqi

maydonniki bilan bir xil domenlar kattalashadi, maydon vektoriga teskari yo‘nalgan domenlar esa kichiklashadi va tashqi magnit maydonning ma’lum qiymatida SMDlarga aylanadi (11.21b-rasm). Tashqi magnit maydon ortgan sari domenlar diametri ular yo‘qolib ketgunicha kamayadi va parda bir tekis magnitlanadi, ya’ni bitta yaxlit domen hosil bo‘lgandek bo‘ladi.



11.21-rasm. Chiziqli (a) va silindrik (b) domenlarning tuzilishi.

SMDlar diametri ferrit materialiga qarab  $50 \div 1$  mkm bo‘ladi. SMDlarning turg‘un saqlanishi tashqi magnit maydon borligi hisobiga amalga oshadi. SMDlarnig borligi (yoki yo‘qligi) ikkilik sanoq tizimida aks ettirilgan axborotning saqlanishiga teng deb qaralishi mumkin. Ushbu holat katta hajmga ega xotira qurilmalarni hosil qilish uchun ishlatiladi, chunki ortoferrit kristallining  $1 \text{ sm}^2$  yuzasida chamasi  $10^7$  bit axborot saqlanishi mumkin.

Boshqa tomondan yondoshilganda, agar kristallning ma’lum pozitsiyalarida SMDlar generatsiyasi ta’mirlansa, ular diskret siljitimish axborotlarni yozish va o‘qish hamda o‘chirish uchun ishlatilishi mumkin.

Xotira qurilmasining magnit ISlarida SMDlar tokli sim sirtmoq ko‘rinishidagi domenlar generatori yordamida hosil qilinadi (11.22a-rasm). Tokli sirtmoq 1 asos 4 sirtida joylashgan asosiy ferrit parda 3 sirtidagi izolatsiyalovchi parda 2 ga purkash bilan hosil qilinadi. Monokristall pardalar (ferritlar, granatlar) bug‘ fazadan magnitlanmaydigan, masalan, gadoliniy – galliyli granat asosga kimyoviy o‘tkazish yo‘li bilan olinadi.

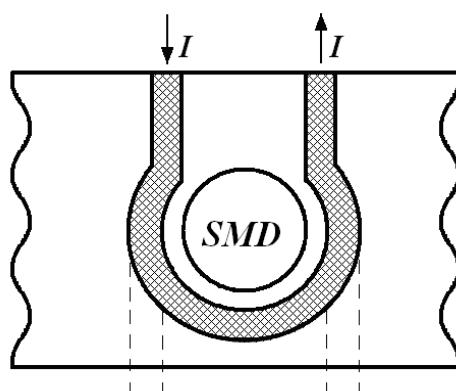
SMD halqa orqali pardaning lokal sohasini qayta magnitlash uchun yetarli amplitudasi yuzlarcha mA ni tashkil etuvchi  $I$  tok impulsi o‘tkazilganda hosil bo‘ladi. Domenlarni o‘chirish davomiyligi 1 mks, amplitudasi 200 mA va yo‘nalishi SMD hosil qiluvchi tok yo‘nalishiga teskari tok o‘tkazish bilan amalga oshiriladi.

Musbat (+) va manfiy (-) ishoralar bilan mos ravishda SMDning janubiy va shimoliy qutblari belgilangan.

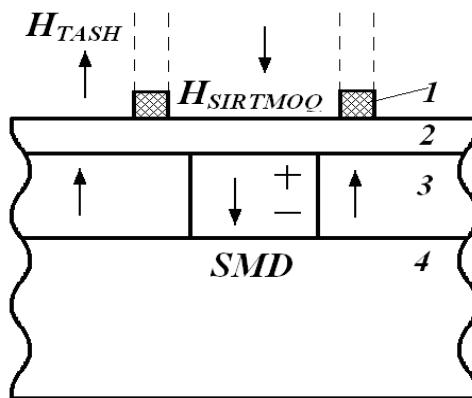
SMDni yupqa pardaning ma'lum sohasida fiksatsiya qilish uchun magnitostatik tutgichlardan foydalilanadi. Tutgich maxsus magnit yumshoq material permolloydan yasalgan ma'lum shakldagi applikatsiyalardan iborat. Applikatsiya ostidagi sohada tashqi magnit maydon ekranlanadi va potensial chuqur - tutgich hosil bo'ladi. Shuning uchun SMD chuqurga tushib istalgancha uzoq vaqt saqlanishi mumkin.

SMDning ma'lum nuqtaga (manzilga) siljitalishi quyidagicha amalga oshiriladi. Asosiy yupqa parda sirtida applikatsiyalarga aylanish o'qi asosiy parda sirtiga tik yo'nalgan aylanib turuvchi tashqi  $N_{BOSHQ}$  maydon ta'sir etadi. Aylanib turuvchi magnit maydon bir-biriga nisbatan  $90^\circ$  ga burilgan, ikki fazali tok bilan ta'minlanuvchi ikkita g'altak yordamida hosil qilinadi. Bu holda natijalovchi maydon  $N_{BOSHQ}$  vektori soat strelkasi bo'ylab  $\omega$  burchak tezlik bilan tekis buraladi.  $N_{BOSHQ}$  maydon SMDga amaliy ta'sir ko'rsatmaydi, lekin permalloyli applikatsiyalarda magnit zaryadlar qutblarining davriy qayta taqsimlanishini hosil qiladi. Aytib o'tilgan qutblarning SMDga ta'siri uni chapdan o'ngga siljishiga olib keladi.

a)

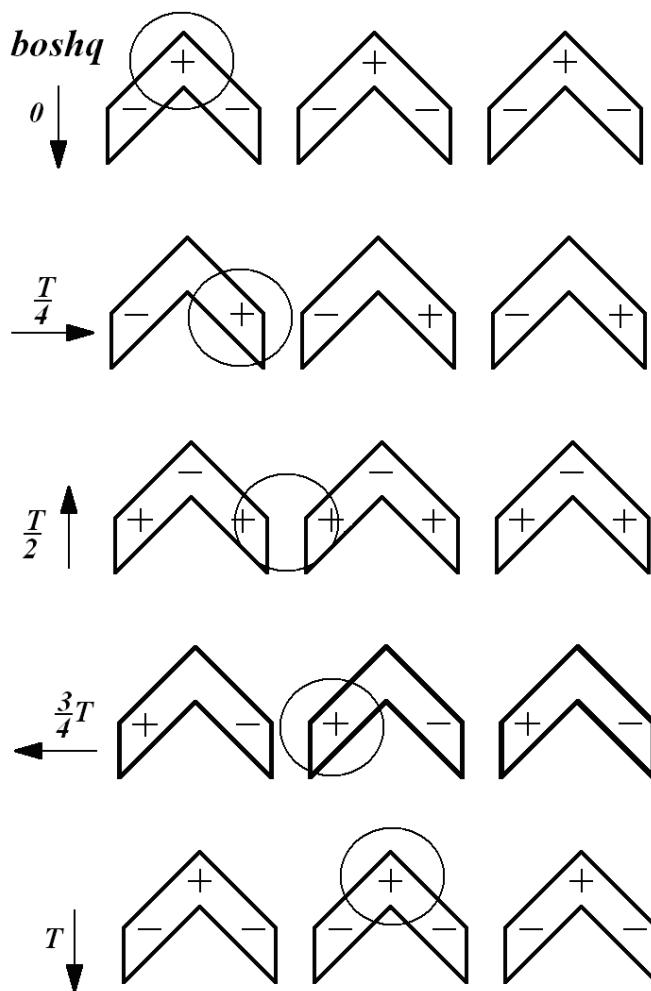


b)



11.22-rasm. SMD asosidagi xotira qurilmasi:  
ustidan ko'rinishi (a) va qirqimi (b).

SMDlarning siljishi T – simon yoki shevronli permalloy applikatsiyalar orqali amalga oshishi mumkin. Shevronli applikatsiyalar keng qo'llaniladi. Ular zinch joylashishi va diametri 1 mkm amtrofida bo'lgan domenlar siljishini ta'minlaydi. Uchta shevronli applikatsiyadan tashkil topgan tuzilma,  $N_{BOSHQ}$  yo'nalishi, applikatsiyalarda magnit qutblar holati va maydonning turli holatlarida SMD holati 11.23-rasmda ko'rsatilgan. Applikatsiyalar domenning janbuiy qutbiga tegadi deb faraz qilinadi.



11.23-rasm. SMDlarning shevronli applikatsiyalar bo'yab siljishi.

Applikasiyalar bir-biridan  $\sim 1$  mkm masofada joylashib registrni hosil qiladi. SMD asosidagi xotira qurilmalarida 8 ta yoki 16 ta bir-biriga yaqin joylashgan domenlar generatorlari hosil qilinadi va ular 8 yoki 16 razryadli sonlarni yozuvchi registrni tashkil etadi. Domenlar siljish tezligi sekundiga yuzlarcha metrni tashkil etishi mumkin, axborotni yozish tezligi esa  $10^5 \div 10^6$  bit/s ni tashkil etadi. Axborotni

o‘qish uchun magnitorezistiv effektga ega yarimo‘tkazgich halqadan foydalilaniladi. Magnitorezistiv effekt sodir bo‘lganda yarimo‘tkazgich ostidan SMD o‘tganda uning elektr qarshiligi o‘zgaradi. Buning uchun halqa (datchik) orqali o‘zgarmas tok o‘tkaziladi. Agar datchik ostidan SMD o‘tsa halqadagi magnit maydon o‘zgaradi. U bilan birgalikda halqa qarshiligi va undan o‘tadigan tok qiymati ham o‘zgaradi. Mantiqiy ko‘prik sxemaga ulangan bunday mikrovoltli datchikning signali keyinchalik kuchaytiriladi.

SMDlar asosida KIS va O‘KISli yarimo‘tkazgich xotira qurilmalar yaratiladi. Ularning axborot sig‘imi 92 yoki 250 Kbitli katta bo‘lмаган сексиyalar bilan oshirib boriladi. Shunday qilib kerakli sig‘imli xotirani hosil qilish mumkin. SMD asosidagi xotira qurilmalar yuqori ishonch-lilikka ega va magnit disklardagi shunday qurilmalarga nisbatan tezkor ishlaydi, xotirasida saqllovchi axborotning ko‘pligi va massa hamda o‘lchamlarining kichikligi bilan farq qiladi. Ular ancha kam energiya iste’mol qiladi. Bundan tashqari, SMD asosidagi asboblar yordamida mantiq elementlarning to‘liq to‘plamini hosil qilish mumkin.

## Nazorat savollari

1. *Nanotexnologiyalarga ta’rif bering.*
2. *Nanozarrachalarning qanday turlarini bilasiz?*
3. *Skannerlovchi tunnel mikroskop ishlash prinsipini tushuntiring.*
4. *Atom - kuch mikroskop ishlash prinsipini tushuntiring.*
5. *Molekular - nurli etipaksiya imkoniyatlarini aytib bering.*
6. *MOB epitaksiya usuli nimalarga asoslanadi?*
7. *Yuqori ajratuvchanlikka ega litografiyaning o‘ziga xos xususiyatlarini aytib bering.*
8. *Kvant kompyuterlar g‘oyasi nimada?*
9. *Nanotuzilmalarning qanday ko‘rinishlarini bilasiz?*
10. *Mur qonunini aytib bering.*
11. *Elektronlarning kvant - mexanik harakati mikrozarralarning mexanik harakatidan qanday farqlanadi?*
12. *Kvant chuqurlari bo‘lgan yarimo‘tkazgich tuzilmalarga misol keltiring.*
13. *Tunnel effektning fizik ma’nosini tushuntiring.*
14. *Kvant chuqurlari va simlarida energetik holatlar zichligi taqsimlanishining o‘ziga xosligi nimada?*

15. Geteroo 'tishlar yordamida qanday qilib kvant chuqurini hosil qilish mumkin?

16. Potensial chuqurdagi nanozarraga ega bo 'ladigan minimal energiyaning qiymati qanday bo 'ladi?

17. Kremniyli nanotranzistorning ishlash prinsipini tushuntiring.

18. Ko 'chkili fotodiod ishlash prinsipini tushuntiring.

19. Dielektrik sirtiga kremniy olish texnologiya nimadan iborat?

20. Zaryad tashuvchilari harakatchanligi yuqori tranzistorning ishlash prinsipini tushuntiring.

21. Kvant chuqurlikli lazerlar tuzilishi va ishlash prinsipini tushuntiring.

22. Oddiy yarimo 'tkazgich lazerlarga nisbatan kvant chuqurlikli lazerlar afzalliklarini tushuntiring.

23. Funksional elektronika asboblariga ta 'rif bering.

24. Zaryad aloqali asboblarning ishlash prinsipini tushuntiring.

25. Akustoelektron asboblarga ta 'rif bering.

26. Sirt akustik to 'lqinli asboblarning tuzilishi va ishlashini tushuntiring.

27. Magnitoelektron asboblarga ta 'rif bering.

28. Silindrik magnit domenlar asosidagi magnitoelektron asboblarning ishlash prinsipini tushuntiring.

---

---

## **XII BOB** ***LabVIEW: LABORATORIYA AMALIYOTI***

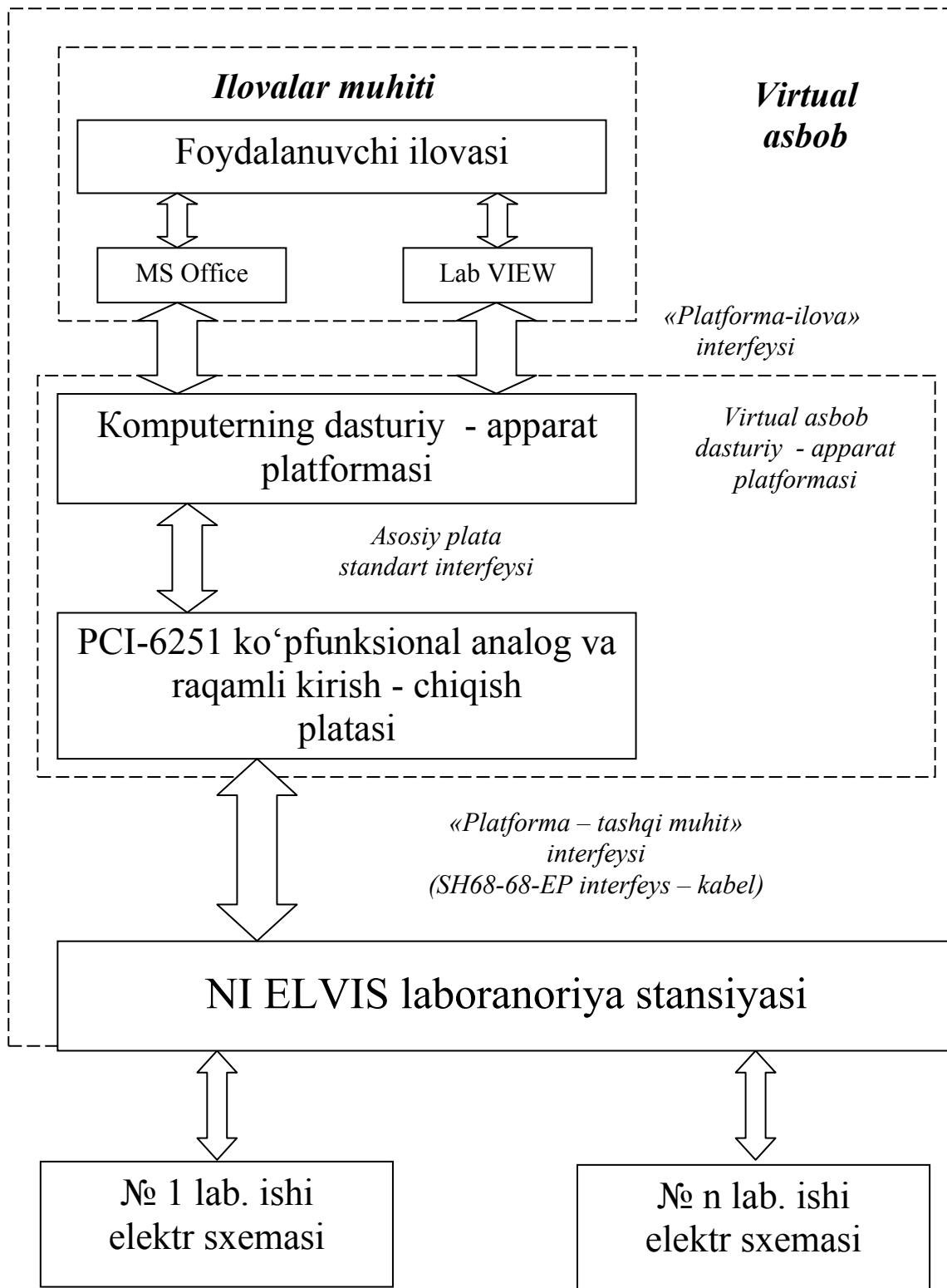
### ***Umumiy ma'lumotlar***

Zamonaviy axborot texnologiyalari ta'lim sohasida yangi vosita va usullarni yaratish imkonini beradi. Bu masalani hal qilishda komputerda laboratoriya amaliyotlarini yaratish eng muhim va murakkab hisoblanadi.

Ixtiyoriy fan bo'yicha laboratoriya amaliyoti asosini o'rgani-layotgan hodisa va jarayonlarni imitatsiya qiladigan laboratoriya maketlari bilan ulangan o'lchov asboblari majmui tashkil etadi. Hozirgi kungacha o'quv laboratoriyalarida asosan an'anaviy o'lchov asboblari qo'llanib kelinar edi. Endi virtual o'lchov asboblari yordamida yaratilgan kompterdag'i o'lchov asboblaridan foydalanish talab etilmoqda. O'quv laboratoriyasidagi **virtual asbob (VA)** - qo'shimcha maxsus dasturiy ta'minot va turli o'lchov modullari, masalan, ko'pfunksional kirish - chiqish platasi bilan ta'minlangan kompterdir. VA o'lchanayotgan axborotni yig'ish, qayta ishlash va aks ettirishni avtomatlashtirish imkonini beradi, foydalanuvchi uchun qulay interfeysga ega, uning dasturiy va apparat vositalari esa an'anaviy o'lchov vositalariga xos bo'lgan vazifalarni amalga oshirish imkonini beradi, natijalarni monitor ekranida foydalanuvchiga qulay shaklda aks ettiradi. Laboratoriya amaliyotida qo'llaniladigan VA sxemasi 12.1-rasmda keltirilgan.

VA dasturiy ta'minoti ham Visual C++, Visual Basic va boshqalar kabi standart vositalar yordamida, ham maxsus dasturlar yordamida tuzilishi mumkin. Hozirgi kunda maxsus dasturiy ta'minot sifatida National Instruments kompaniyasining LabVIEW amaliy dasturiy paketi eng mos va qulay hisoblanadi.

O'lchov jarayonlarini avtomatlashtirish bo'yicha yaratilayotgan zamonaviy apparat vositalarining deyarli barchasi LabVIEW drayverlari bilan mos keladi. Mazkur muhitda ilovalar yaratish vizual vositalar yordamida amalga oshiriladi va dasturlash bo'yicha maxsus bilimga ega bo'lish talab qilinmaydi.



12.1-rasm. Virtual asbob tuzilmasi.

Laboratoriya amaliyotini bajarish uchun Windows 9x yoki yanada yuqori versiya va maxsus apparat vositalari hamda original dasturiy ta'minotga ega bo‘lgan zamонавиј komputer bilan jihozlangan asosiy laboratoriya stendi kerak bo‘лади.

*Shassi sifatida PCI-6251 turdagи analog va raqamli kirish-chiqish platasiga ega bo‘lgan ko‘pfunksional NI ELVIS laboratoriya stansiyasi tanlangan. Stend o‘lchanayotgan sxemalar yig‘ilgan laboratoriya modullari jamlanmasidan tashkil topgan. Laboratoriya stendining tashqi ko‘rinishi 12.2-rasmda ko‘rsatilgan.*

*Darslikda keltirilayotgan amaliy dasturiy ta’minot 8.2. versiyadagi LabVIEW muhitida loyihalashtirilgan. Laboratoriya amaliyoti resurslariga masofadan ulanish rejimi National Instruments texnolo-giyasi yordamida amalga oshiriladi.*

*Laboratoriya amaliyotini installatsiyalash jarayonlari ketma-ketligi va ko‘rsatmalar ilovada hamda kompakt diskda keltirilgan. Darslikda keltirilgan barcha laboratoriya ishlarni bajarishda talaba faqat VA tashqi panelida ishlaydi, ya’ni VAni yaratish bo‘yicha diagrammalarga murojaat etish imkoni yo‘q.*



*12.2 - rasm. Laboratoriya stendining tashqi ko‘rinishi.*

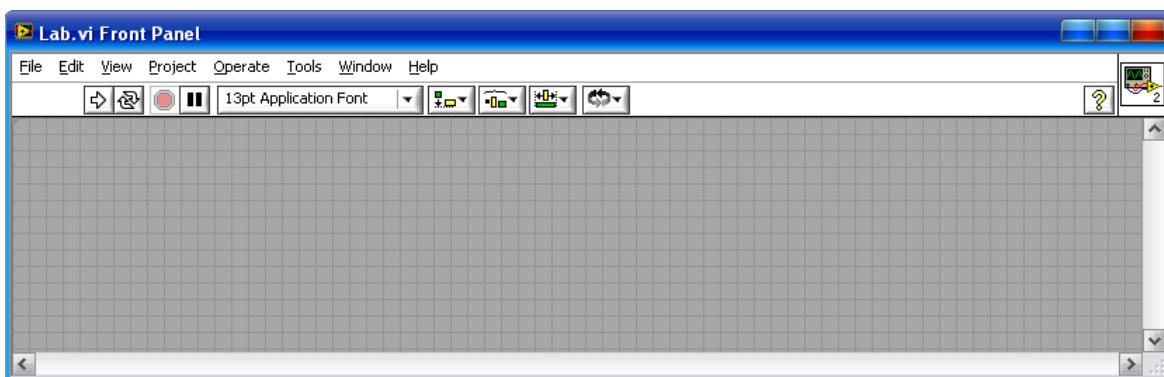
*Tashqi panel VA tashqi ko‘rinishini va foydalanuvchi bilan o‘zaro bog‘lanish interfeysi belgilab beradi. Tashqi panelda: VAni boshqarish bo‘yicha turli elementlar (qayta ulagichlar, kiritish maydoni va boshqalar) va o‘lchanayotgan axborotni aks ettirish bo‘yicha elementlar (raqamli indikatorlar, grafik ekranlari va boshqalar)*

*joylashgan. Taqdim etilayotgan interfeys foydalanuvchi uchun juda qulay bo'lib, laboratoriya ishini bajarishda faqat komputerda ishlash malakasi bo'lishni va albatta, ishni bajarish yuzasidan maqsad va vazifalarni to 'g'ri belgilab olishni talab qiladi.*

*Laboratoriya ishlarini bajarishga tayyorlanayotganda birinchi navbatda «**Ish bajarish yuzasidan ma'lumotlar**» bo'limida keltirilgan vazifalarga e'tibor qaratish kerak. Bunda talabalar asosiy va qo'shimcha adabiyotlarda keltirilgan ma'lumotlarni o'zlashtirgan bo'lishlari talab qilinadi.*

*Laboratoriya ishini bajarish uchun barcha holatlarda komputer ishga tushirilgandan so'ng, amaliyotni ta'minlaydigan dasturiy papkani ochish kerak va laboratoriya ishi dasturini ishga tushirish kerak (laboratoriya ishi tartib raqamiga mos ravishda fayl nomi aniqlanib ikki marta bosiladi). Monitor ekranida 12.3 - rasmda ko'rsatilgan darcha ochiladi. Dasturni ishga tushirish  ifodalangan RUN tugmasini bosish bilan amalga oshiriladi.*

*Laboratoriya ishini bajarish jarayonida «**Laboratoriya stendi tavsifi**» bo'limidagi axborotlar bilan tanishib chiqish va «**Topshiriqlar**» bo'limida keltirilgan ko'rsatmalarni ketma-ket bajarish kerak. Ish bajarish jarayonida monitor ekranida ma'lum qo'shimcha tavsiyalar berilib borilishi ham mumkin. O'lchov va kuzatuv natijalarini, darhol hisobotga kiritib borish mumkin. Buning uchun **MS Word** matn muharririni qo'llash qulay.*



*12.3-rasm. LabVIEW dasturi darchasining tashqi ko'rinishi.*

*Laboratoriya ishini bajarish jarayonida yarimo 'tkazgich asboblar va elektr sxemalarni ulash bo'yicha elektr parametrлarning berilgan qiymatlariga rioya qilish tavsiya etiladi. Lekin tavsiya etilgan qiymatlardan uncha katta bo'lмаган (10 % atrofida) chetlashishga*

ruxsat etiladi. Shuni aytib o'tish kerakki, yig'ilgan maketlarda maxsus dasturiy ta'minotlardan foydalangan holda boshqa, qo'shimcha tadqiqotlar ham o'tkazish mumkin. Bu ishlarning bajarilish tartibi o'qituvchi tomonidan belgilanib, PC1-6251 turdag'i kirish-chiqish palatasi imkoniyatlaridan kelib chiqqan bo'lishi lozim.

Hisobotlarni tuzishda tavsiya etilgan jadvallardan va elektron ko'rinishda saqlangan tajriba natijalaridan foydalanish mumkin. O'qituvchining tavsiyasiga ko'ra bu ma'lumotlarga qo'shimchalar va o'zgartirishlar kiritilishi mumkin.

## ***1 - laboratoriya ishi***

### ***YARIM O'TKAZGICH DIODLAR VA UALAR ASOSIDAGI QURILMALAR XARAKTERISTIKALARINI TADQIQ ETISH***

#### ***1. Ishning maqsadi***

- yarimo 'tkazgich to'g'rilovchi diod VAXini tadqiq etish;
- yarimo 'tkazgich stabilitron VAXini tadqiq etish;
- yarimo 'tkazgich diod asosidagi to'g'rilagich ishini tadqiq etish.

#### ***2. Ish bajarish yuzasidan ma'lumotlar***

Ish bajarishdan avval quyidagilar bilan taniishib chiqish tavsiya etiladi:

- to'g'rilovchi va maxsus yarimo 'tkazgich diodlar, ularning tuzilishi, vazifasi va asosiy xarakteristikalari;
- yarimo 'tkazgich asboblar VAXlari;
- yarimo 'tkazgich diodlarni ulanish sxemalari;
- diodli to'g'rilagich sxemalarning tuzilish prinsiplari va ishslash xususiyatlari.

#### ***3. Laboratoriya stendi tavsifi***

Laboratoriya stendi tarkibiga quyidagilar kiradi:

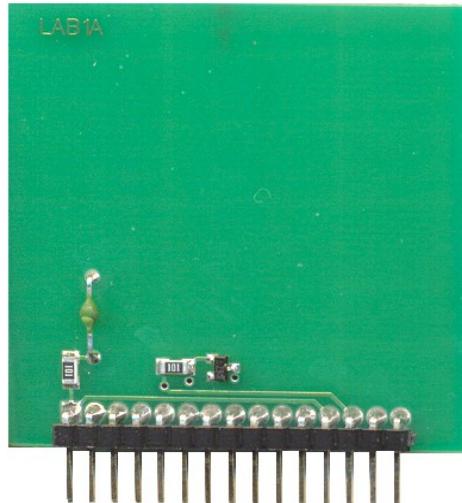
asosiy laboratoriya stendi;

KD103A to'g'rilovchi diod va KS 168A stabilitronni tadqiq etish uchun **Lab1A** laboratoriya moduli.

#### ***4. Topshiriqlar***

**MS Word** tahririda hisobot shablonini tayyorlang.

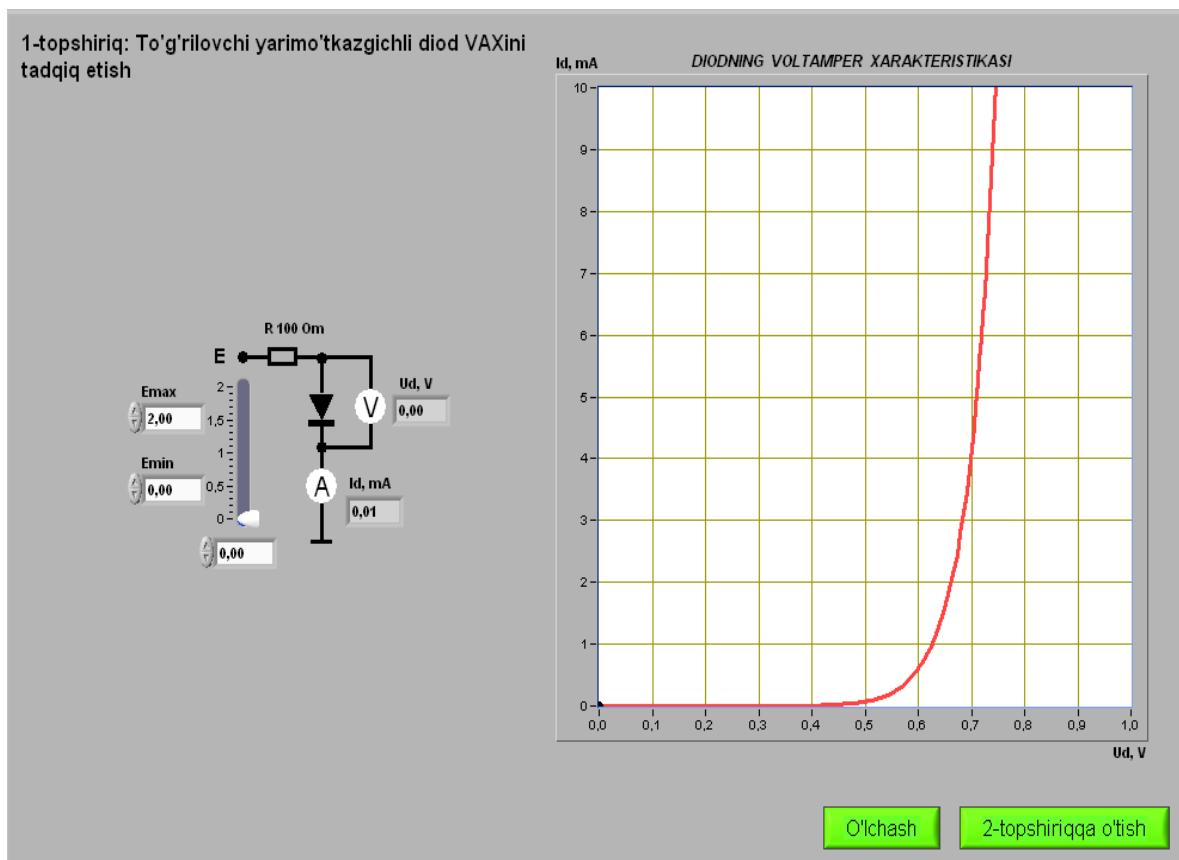
NI ELVIS laboratoriya stansiyasining maket platasiga **Lab1A** laboratoriya modulini o'rnatiting. Modulning tashqi ko'rinishi 12.4 – rasmda keltirilgan.



*12.4-rasm. To 'g'rilovchi diod va stabilitron xarakteristikalarini tadqiq etishda qo 'llaniladigan **Lab1A** modulining tashqi ko 'rinishi.*

**Lab-1.vi** dasturini ishga tushiring.

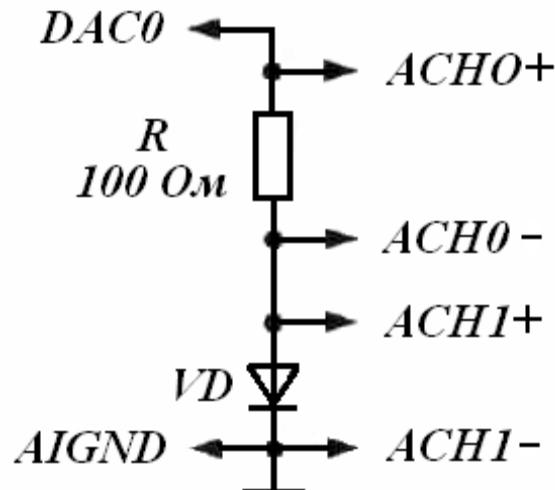
Ishning maqsadi bilan tanishib chiqqach «**Ishni boshlash**» tugmasini bosing. Ekranda 1 – topshiriqni bajarishda qo 'llaniladigan VA tasviri paydo bo 'ladi (12.5-rasm).



*12.5-rasm. 1-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.*

## **1 - topshiriq. To‘g‘rilovchi diod VAXini tadqiq etish**

*To‘g‘rilovchi diod VAXini tadqiq etish uchun 12.6-rasmda keltirilgan sxemada qo‘llaniladi.*



*12.6-rasm. To‘g‘rilovchi diod VAXini tadqiq etishda qo‘llaniladigan prinsipial elektr sxema.*

**4.1.1. To‘g‘rilovchi diod VAXining to‘g‘ri shahobchasini quring.** Buning uchun VA boshqaruv elementlari yordamida EYuK manbai chiqishidagi kuchlanish qiymatlarining o‘zgarish oralig‘i  $E_{\min}$  va  $E_{\max}$  ni tanlang (0V dan +2V gacha bo‘lgan oraliq tavsiya etiladi), so‘ngra VA panelidagi «O‘lchash» tugmasini bosing. VA ning grafik indikatorida to‘g‘rilovchi diod VAX grafigi paydo bo‘ladi.

**Eslatma:** Keltirilayotgan barcha prinsipial elektr sxemalarda quyidagi belgilanishlar qo‘llanilgan:

- DAC0 – 0 analog chiqish;
- ASH1+ - Analog Channal 1+ - analog kirish 1, qutbi +;
- AIGND - Analog Input Ground – analog umumiy nuqtaga ulanish;
- DI2 - Digital Input 2 – raqamli kirish - chiqish 2;
- GROUND – raqamli umumiy nuqtaga ulanish;
- +5 V, +15 V, -15 V – kuchlanish manbalarining ulanishi.

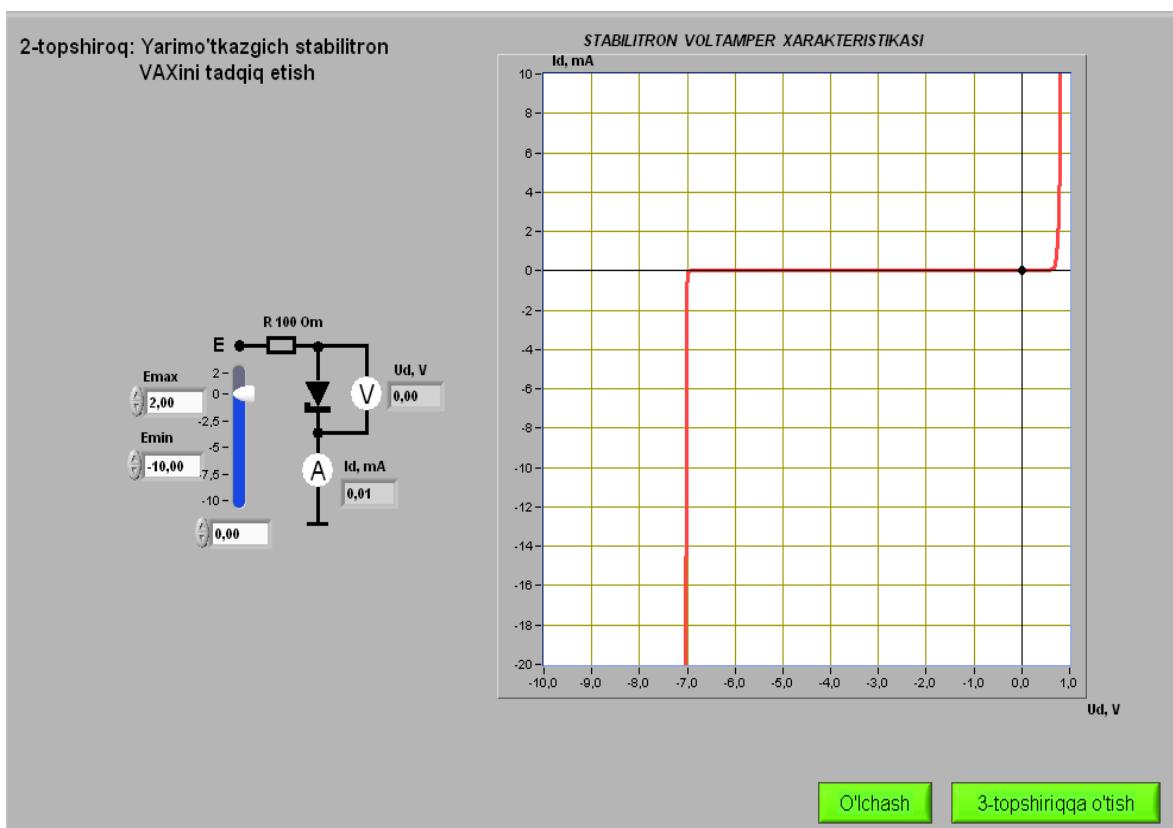
**4.1.2. Olingan VAXni almashish buferiga ko‘chiring,** so‘ngra indikator tasvirini almashlash buferidan hisobot varag‘iga o‘tkazing.

**4.1.3. VAXdan foydalanib,** yarimo‘tkazgich diod statik va differensial qarshiligini aniqlang. Buning uchun, EYuK manbasi chiqishidagi kuchlanish qiymatini sozlagich yordamida o‘zgartirib, dioddan o‘tadi-

gan tok qiymatini taxminan  $5mA$ , keyin esa taxminan  $6mA$  qilib o'rnatning. Diod VAXining tanlangan nuqtalarida ampermetr  $I_D$  va voltmetr  $U_D$  ko'rsatmalarini hisobotga yozib oling.

Olingen natijalar asosida, berilgan nuqtalarda diod statik qarshiligi  $R_{ST} = U_{TO \cdot G} / I_{TO \cdot G}$  va differensial qarshiligi  $r_{DIF} = \Delta U / \Delta I$  ni hisoblang. Natijalarni ma'lumotnomada keltirilgan qiymatlar bilan solishtiring va hisobotga yozib oling.

4.13. b.da keltirilgan tadqiqotlarni  $0,5mA$  va  $1,0\text{ mA}$  tok qiymatlariga mos keluvchi VAX nuqtalarida takrorlang.



12.7-rasm. 2- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

Diod VAXidan burilish kuchlanishini aniqlang. Bu qiymat xarakteristika to'g'ri shahobchasida keskin burilish yuz berayotgan nuqtada aniqlanadi. Olingen natijalarni ma'lumotnomada keltirilgan qiymatlar bilan solishtiring. Natijalarni hisobotga yozib oling.

VA tashqi panelidagi «2-topshiriqqa o'tish» tugmasini bosing. Ekranda 2- topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.7-rasm).

## **2-topshiriq. Stabilitron VAXini tadqiq etish**

*Stabilitron VAXini tadqiq etish uchun 14.8-rasmida keltirilgan elektr sxemadan foydalaniladi.*

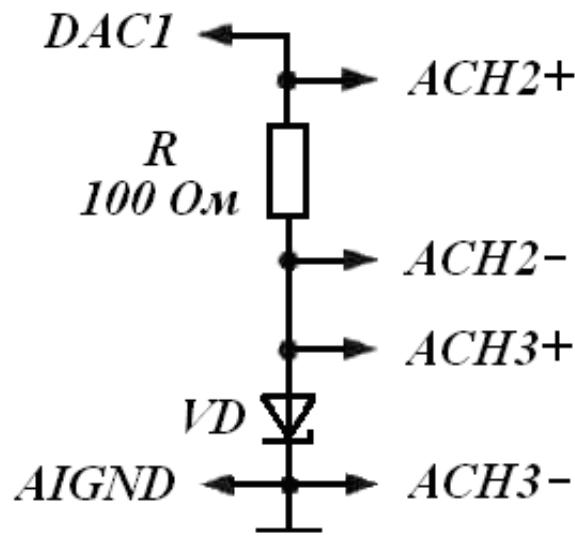
**4.2.1. Stabilitron VAXini quring.** Buning uchun VA boshqaruv elementlari yordamida EYuK manbai chiqishidagi kuchlanish qiymatlarining o‘zgarish oralig‘i  $E_{\min}$  va  $E_{\max}$  ni tanlang (-10V dan 2V gacha bo‘lgan oraliq tavsiya etiladi), so‘ngra VA panelida «**O‘lchash**» tugmasini bosing. VA bir necha o‘lchashlarni amalga oshiradi va uning grafik indikatorida stabilitron VAX grafigi paydo bo‘ladi.

**4.2.2.Olingan VAXni almashish buferiga ko‘chiring,** buning uchun indikator tasviri ustida sichqonchaning o‘ng tugmasini bosing va kontekst menyuda «**Copu Data**» komandasini tanlang. **MS Word** tahririga o‘tib, bu indikatordagi tasvirni hisobot varag‘iga o‘tkazing.

**4.2.3.Olingan VAXdan  $I_{ST} = -10 \text{ mA}$  tok qiymatiga mos keluvchi barqarorlash kuchlanishini aniqlang.** Olingan natijani ma’lumotnomada keltirilgan qiymat bilan solishtiring va hisobotga yozib oling.

**4.2.4.Stabilitron VAXidan foydalanib stabilitron differensial qarshilagini aniqlang.** Buning uchun EYuK manbai chiqishidagi kuchlanish qiymatini sozlagich yordamida o‘zgartirib, stabilitronдан o‘tayotgan tok qiymatini avval -5mA, keyin esa -15mA qilib o‘rnating. Tanlangan nuqtalardagi ampermestr  $I_D$  va voltmetr  $U_D$  ko‘rsatmalarini hisobotga yozib oling. EYuK manbai chiqishidagi kuchlanish qiymatini va stabilitronda sodir bo‘layotgan kuchlanish pasayishi  $U_{ST}$  qiymatini aniqlang. Stabilitronning differensial qarshiligi  $r_{DIF} = \Delta U_{ST} / \Delta I_{ST}$  va barqarorlash koeffitsiyenti  $K_{ST} = (\Delta U_{KIR} / \Delta U_{ST}) / (U_{ST} / U_{KIR})$  ni hisoblang. Olingan natjalarni ma’lumotnomada keltirilgan qiymatlar bilan solishtiring va hisobotga yozib oling.

**4.2.5.VA tashqi panelidagi «3-topshiriqqa o‘tish» tugmasini bosing.** Ekranda 3-topshiriqni bajarishga mo‘ljallangan VA tashqi paneli paydo bo‘ladi (12.9-rasm).



12.8-rasm. Stabilitron VAXini tadqiq etishda qo'llaniladigan prinsipial elektr sxema.

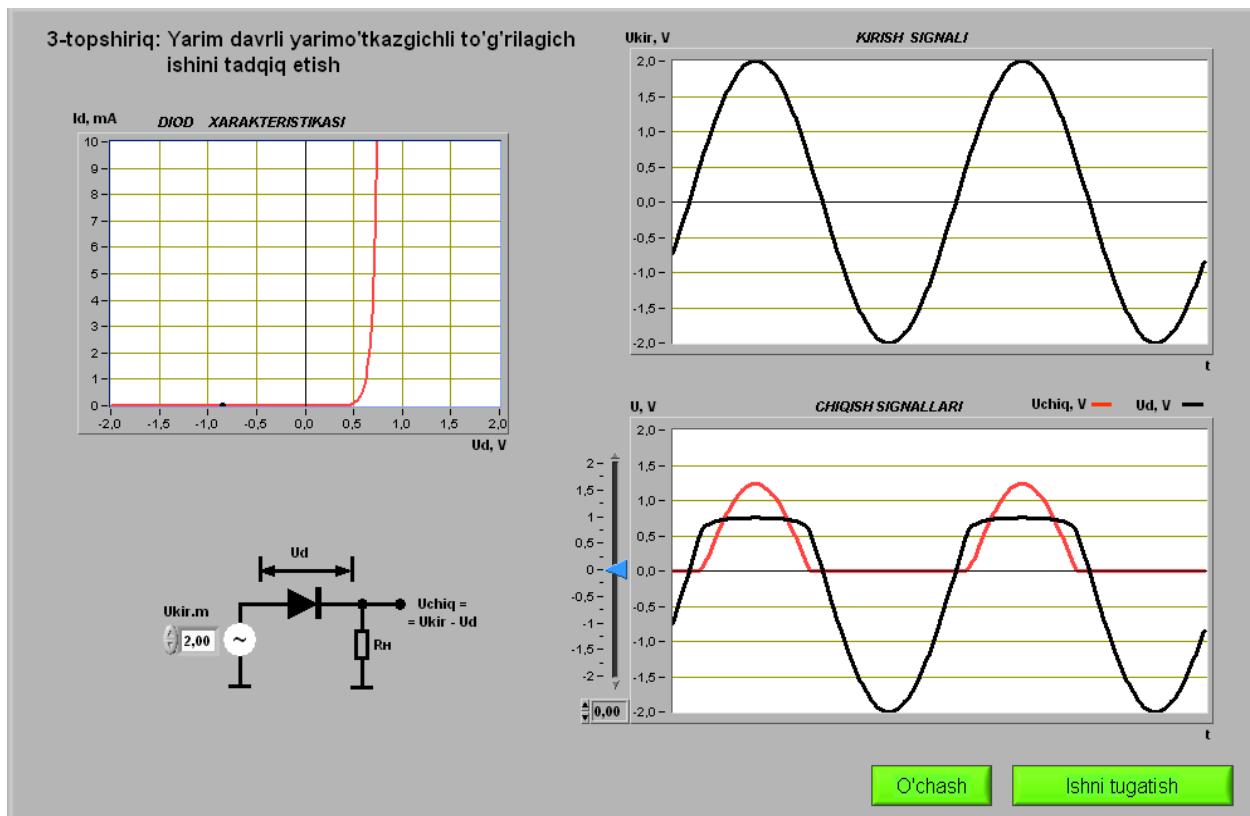
### 3 - topshiriq. Yarim davrli to‘g‘rilagich ishini tadqiq etish

Yarim davrli to‘g‘rilagich ishini tadqiq etish uchun 14.8-rasmda keltirilgan elektr sxema qo'llaniladi. Farq shundaki, VA sxemaning kirishiga doimiy emas, balki garmonik o‘zgaruvchi kuchlanish beradi (14.9-rasm).

4.3.1. Yarim davrli to‘g‘rilagich kirishi va chiqishidagi kuchlanish ostsilog-rammalarini o‘lchab oling. Buning uchun,  $U_{KIR.m}$  boshqaruvi elementidan foydalanib  $2V$  ga teng bo‘lgan kirish signali amplitudasi  $U_{KIR}$  ni o‘rnating va VA panelidagi «O‘lchash» tugmasini bosing. VA ning grafik indikatorlarida to‘g‘rilagich sxemasining kirishi va chiqishidagi signallarning ostsilogrammalari paydo bo‘ladi.

4.3.2. Olingan ostsilogrammalarini hisobot varag‘iga ko‘chiring.

4.3.3. To‘g‘rilagich chiqishidagi maksimal kuchlanish qiymati  $U_{CHIQ,max}$  ni o‘lchang va hisobotga yozib oling. O‘lchash uchun VA tashqi panelida joylashgan sozlagich yordamida holati o‘zgartiriladigan vizir chiziqdani va kuchlanish qiymatini hisoblab boruvchi raqamlari indikatoridan foydalaning (12.9-rasm).



12.9-rasm. 3-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

4.3.4. To 'g'rilaqich chiqishidagi to 'g'rilaqan kuchlanishning o'rta qiymatini hisoblang va hisobotga yozib oling. Hisoblash uchun  $U_{TO\cdot G\cdot R\cdot O\cdot RT} = U_{CHIQ\cdot MAX}/\pi$  formuladan foydalaning.

4.3.5. Olingan ostsilogrammalardan foydalaniib, to 'g'rilaqich kirishi va chiqishidagi signalning o'zgarish davrlarini solishtiring va dioddagi maksimal teskari kuchlanish qiymatini aniqlang. Xulosalar va natijalarni hisobotga yozib oling.

4.3.6. VA ni o'chiring, buning uchun VA ning tashqi panelidagi «Ishni tugatish» tugmasini bosing.

## 5. Nazorat savollari

1. Qanday elektron asbob yarimo 'tkazgichli diod deb ataladi?
2. To 'g'ri va teskari siljitelgan yarimo 'tkazgich dioddan oqib o 'tayotgan tok qiymatlarini solishtiring va ularning farqni tushuntiring.
3. Diodning to 'yinish toki deb nimaga aytildi?
4. Stabilitronlar qanday maqsadlarda qo'llaniladi?
5. Stabilitron VAXining qaysi shahobchasi ishchi hisoblanadi?
6. Barqarorlash koeffitsiyenti qanday aniqlanadi?

7. Stabilitronni o‘zgaruvchan tokni to‘g‘rilovchi sxemalarida qo‘llash mumkinmi?
8. Stabilitronlarni ketma-ket yoki parallel ulash mumkinmi? Bunda qanday qo‘shimcha sifatlarga erishish mumkin?
9. Stabilitron parametrlarini termokompensatsiyalashning qanday usullari mavjud?
10. Yarim davrli va to‘liq davrli to‘g‘rilagich sxemalar chiqishidagi kuchlanishlar nimasi bilan farqlanadi?
11. Yarim davrli va to‘liq davrli to‘g‘rilagich sxemalar diodlaridagi maksimal teskari kuchlanish qiymatlarini solishtiring.
12. To‘liq davrli to‘g‘rilagich kirishi va chiqishidagi kuchlanishlar chastotalari bir xilmi?
13. Qaysi to‘g‘rilagich chiqishida pulsatsiya amplitudasi kichik?
14. Yarimo‘tkazgich asboblar ishlaganda parametrlari qancha aniqlikda topilgan? Bu hollarda olingan natijalarning sifati nimalarga bog‘liq?

## ***2-laboratoriya ishi***

### ***TIRISTOR VA BOSHQARILUVCHI TO‘G‘RILAGICH XARAKTERISTIKALARINI TADQIQ ETISH***

#### ***1. Ishning maqsadi***

- tiristor VAXini tadqiq etish va parametrlarini aniqlash;
- tiristor statik xarakteristikalar oilasini tadqiq etish;
- sozlanuvchi yarim davrli to‘g‘rilagich ishini tadqiq etish.

#### ***2. Ish bajarish yuzasidan ma’lumotlar***

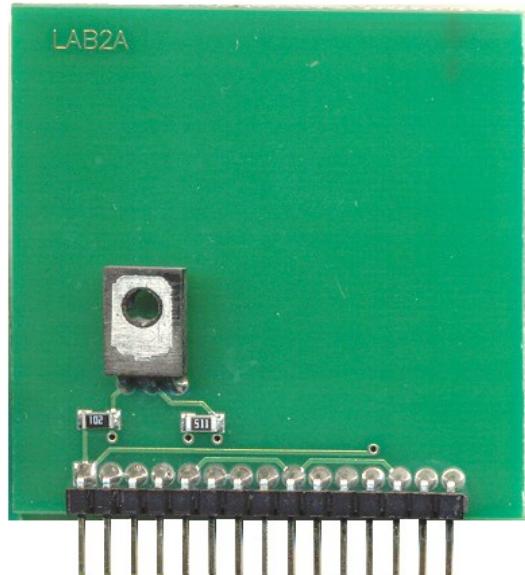
Ish bajarishdan avval quyidagilar bilan tanishib chiqish tavsiya etiladi:

- dinistor tuzilmasi, ishlash prinsipi va asosiy xarakteristikalari;
- tiristor konstruksiyasi va VAXi xususiyatlari;
- dinistor va tiristorning ulanish sxemalari;
- tiristor asosidagi boshqariluvchi to‘g‘rilagich sxemalarning tuzilish prinsiplari.

#### ***3. Laboratoriya stendi tavsifi***

Laboratoriya stendi tarkibiga quyidagilar kiradi:

- asosiy laboratoriya stendi;
- KU112A tiristori va u asosidagi boshqariluvchi to‘g‘rilagichni tadqiq etish uchun **Lab2A** laboratoriya moduli.



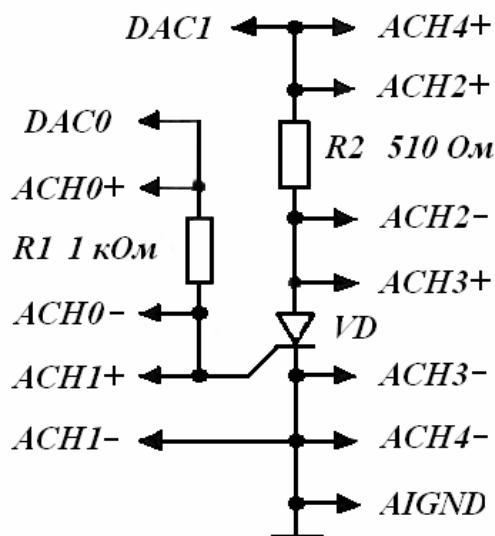
12.10-rasm. Tiristor va boshqariluvchi to‘g‘rilagich xarakteristikalarini tadqiq etishda qo‘llaniladigan **Lab2A** modulining tashqi ko‘rinishi.

#### 4. Topshiriqlar

**MS Word** tahririda hisobot shablonini tayyorlang.

NI ELVIS laboratoriya stansiyasining maket platasiga **Lab2A** laboratoriya modulini o‘rnating. Modulning tashqi ko‘rinishi 12.10-rasmda keltirilgan

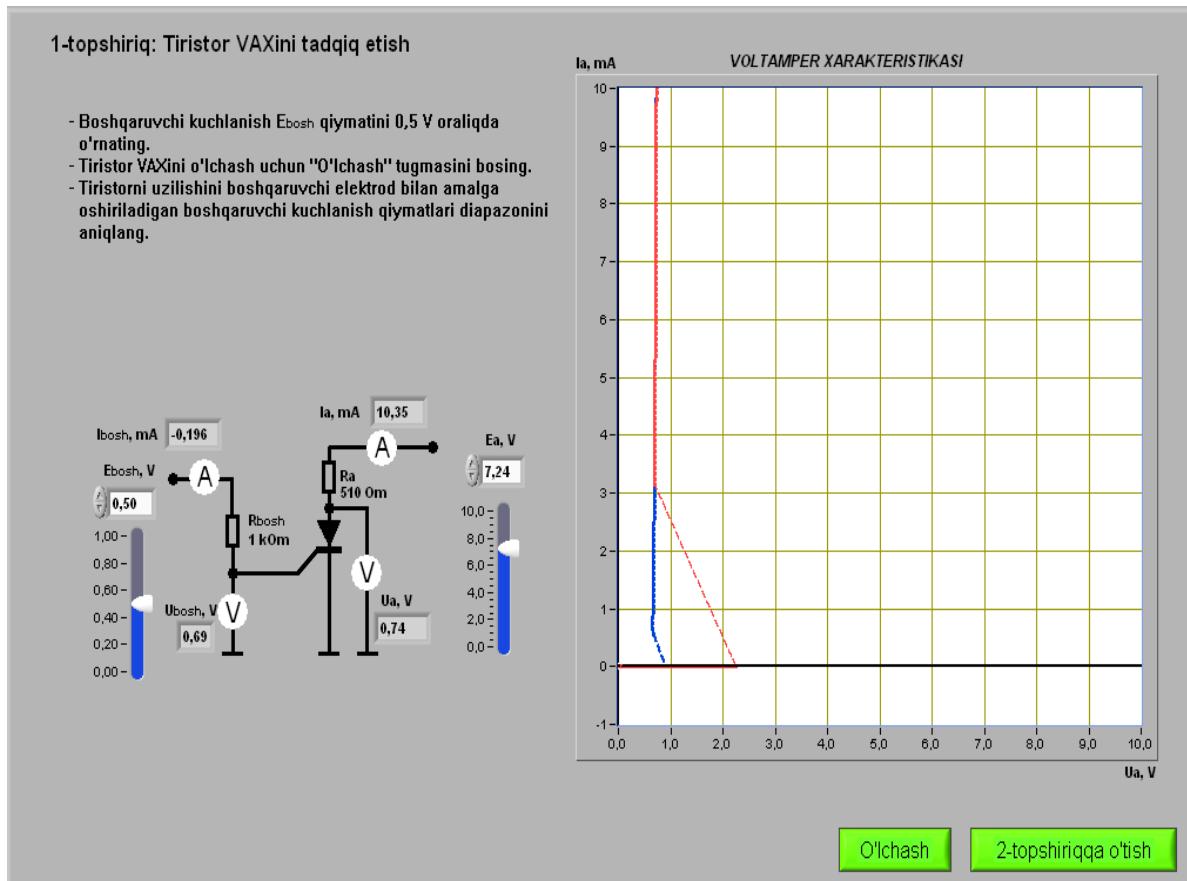
Tiristor va boshqariluvchi to‘g‘rilagich xarakteristikalarini tadqiq etishda 12.11-rasmda keltirilgan sxemadan foydalaniladi.



12.11-rasm. Tiristor va boshqariluvchi to‘g‘rilagich xarakteristikalarini tadqiq etishda qo‘llaniladigan prinsipial elektr sxema.

## **Lab-2.vi dasturini ishgaga tushiring.**

Ishning maqsadi bilan tanishib chiqqach «**Ishni boshlash**» tugmasini bosing. Ekranda 1-topshiriqni bajarishda qo'llaniladigan VA tasviri paydo bo'ladi (12.12-rasm).



12.12-rasm. 1-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

### **1 - topshiriq. Tiristor VAXini tadqiq etish**

4.1.1. VA tashqi panelidagi sozlagich yordamida boshqaruvchi elektrod zanjiridagi kuchlanish manbai qiymatlari  $E_{boshq}$  ni taxminan 0,5V oraliqda o'rnating. VA panelidagi «**O'lchash**» tugmasini bosing. VA ning grafik indikatorida tiristor anod toki  $I_a$  ning anod kuchlanishi  $U_a$  ga bog'liqlik grafigi paydo bo'ladi. Qizil rangli chiziq anod kuchlanishining 0 V dan 10 V gacha bo'lgan oraliqda monoton o'zgarib borish rejimiga, ko'k chiziq esa – o'zgarmas  $E_{boshq}$  qiymatlarida anod kuchlanishining 10 V dan 0 V gacha bo'lgan oraliqda monoton kamayib borishiga mos keladi. Punktir chiziqlar sohasi mazkur VA yordamida tiristorning qayta ulanish vaqtalaridagi VAX uzilishlarini o'lchab bo'lmasligini anglatadi.

4.1.2. Boshqaruvchi elektroddagi kuchlanish qiymatini asta-sekin kamaytirib, har gal VAXni qurish uchun «**O'lchash**» tugmasini bosib

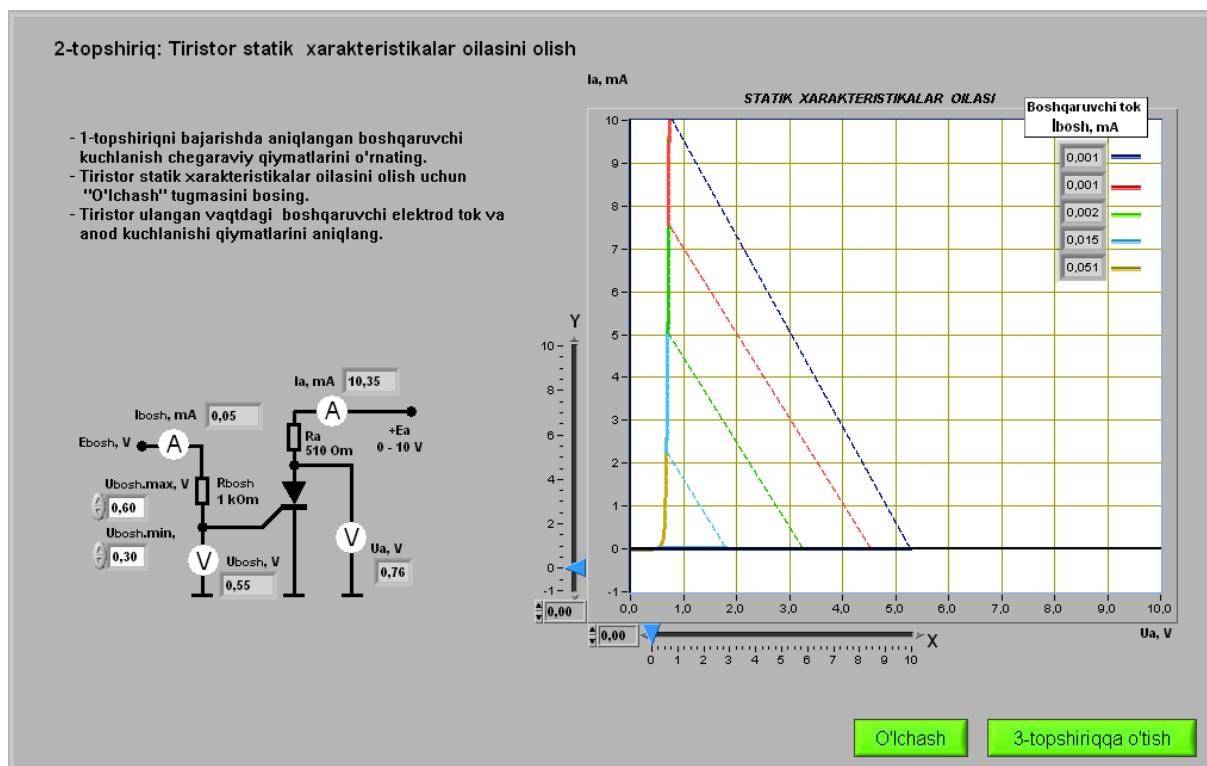
*borib, EYuK manbaining minimal  $E_{boshqmin}$  qiymatini yozib oling. Bunda tajriba sharoitida tiristor ulanadi. VA tashqi panelidagi raqamli indikator ko'rsatmalariga mos ravishda, boshqarish toki  $I_{boshq}$  va tiristorning mazkur ish rejimiga mos keluvchi boshqaruv elektrodidagi kuchlanish  $U_{boshq}$  qiymatini o'lchang va hisobotga yozib oling.*

*Grafik indikatorda olingen tasvirni hisobot varag 'iga ko'chiring.*

**4.1.3. Tiristorning ulanish vaqtidagi anod toki  $I_a$  va anod kuchlanishi  $U_a$  qiymatlarini aniqlang.** Buning uchun VA tashqi panelidagi  $E_a$  sozlagichni boshqarish yordamida VAX grafigida kursorni ulanish nuqtasi yaqinidagi o'sib boruvchi VAX shahobchasi sohasiga o'rnatiting. Ampermetr  $I_{a.ulan}$  va voltmetr  $U_{a.ulan}$  ko'rsatmalarini hisobotga yozib oling.

**4.1.4. Tiristordagi qoldiq kuchlanishni aniqlang.** Buning uchun VA tashqi panelidagi  $E_a$  sozlagich yordamida kursorni  $I_a = 10 \text{ mA}$  ga mos keladigan VAXning tik sohasiga o'rnatiting. Qoldiq kuchlanish  $U_{a.qol}$  qiymatiga mos keluvchi voltmetr  $U_a$  ko'rsatmalarini hisobotga yozib oling.

**4.1.5. Tiristorning uzilish vaqtidagi anod toki  $I_a$  va anod kuchlanishi  $U_a$  qiymatlarini aniqlang.** Buning uchun VA tashqi panelidagi  $E_a$  sozlagichni boshqarish yordamida kursorni VAXning kamayib boruvchi shahobchasi sohasiga o'rnatiting. Ampermetr  $I_{a.uzil}$  va voltmetr  $U_{a.uzil}$  ko'rsatmalarini hisobotga yozib oling.



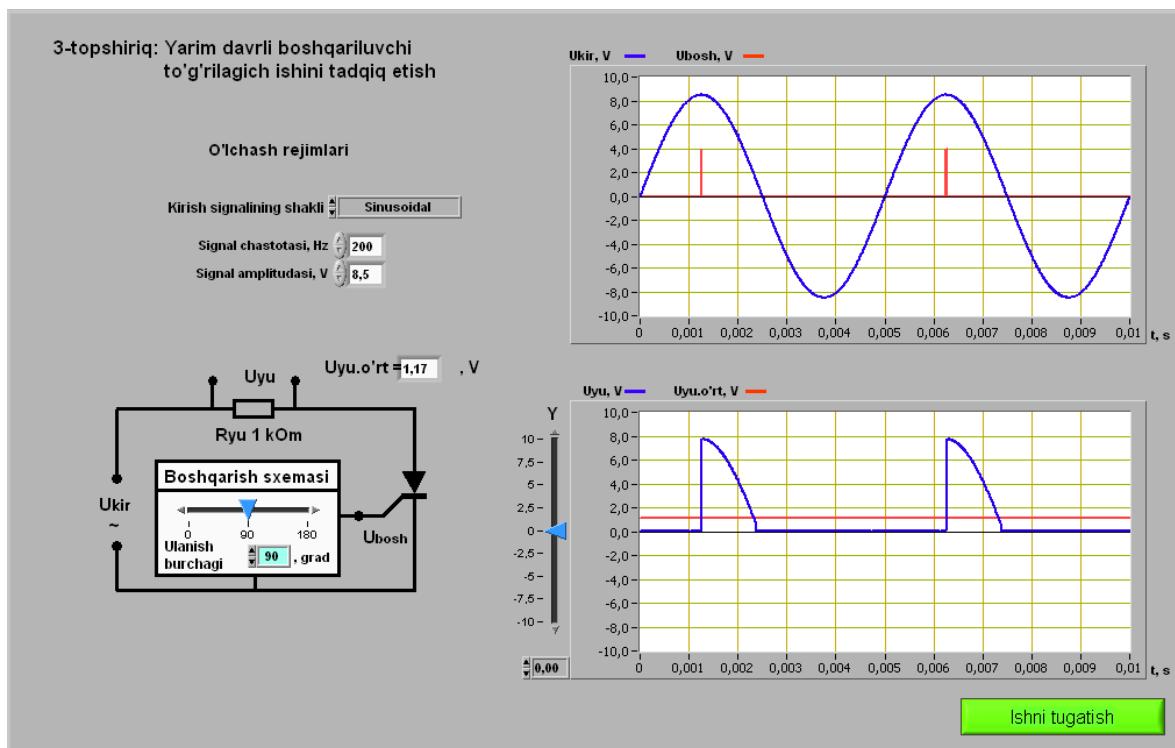
12.13-rasm. 2-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

4.1.6. Boshqaruvchi elektroddagi kuchlanish qiymatini asta-sekin orttirib borib, har gal VAXni qurish uchun «O'lchash» tugmasini bosing, EYUК manbaining  $E_{boshq.\max}$  qiymatini yozib oling. Bunda tiristor VAXida yotiq soha bo'lmasin. VA tashqi panelidagi raqamli indikator ko'rsatmalariga mos ravishda, boshqarish toki  $I_{boshq}$  va tiristorning mazkur ish rejimiga mos keluvchi boshqaruv elektrodidagi kuchlanish  $U_{boshq}$  qiymatini o'lchang va hisobotga yozib oling.

4.1.7. VA tashqi panelidagi «2-topshiriqqa o'tish» tugmasini bosing. Ekranda 2-topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.13-rasm).

## 2-topshiriq. Tiristor statik xarakteristikalar oilasini olish

4.2.1. VA tashqi panelidagi raqamli boshqaruv elementlari yordamida 1-topshiriqni bajarish vaqtida olingan EYUК manbai chiqishidagi  $E_{boshq.\min}$  va  $E_{boshq.\max}$  qiymatlarni o'rnatiting. VA panelida «O'lchash» tugmasini bosing. VA grafik indikatorida tiristorning statik xarakteristikalar oilasi tasviri, ya'ni o'rnatilgan boshqaruvchi elektrod toki  $I_{boshq}$  qiymatlaridagi anod tokining anod kuchlanishiga bog'liqlik grafigi paydo bo'ladi. Bu vaqtida o'rnatilgan  $I_{boshq}$  qiymatlari grafik maydonida jadval ko'rinishida aks etadi.



12.14-rasm. 3-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

4.2.2. Grafik indikatorda hosil bo'lgan tiristor statik xarakteristikalar oilasi tasvirini hisobot varag'iga ko'chiring. **MS Word** vositalari yordamida har bir egri chiziqqa mos keluvchi boshqaruvchi elektrod toki  $I_{boshq}$  qiymatlarini belgilang.

4.2.3. Olingan har bir xarakteristikada tiristorning ulanish vaqt uchun  $I_{a.ulan}$  va  $U_{a.ulan}$  parametrlarini aniqlang. Buning uchun raqamli indikatorlar bilan jihozlangan vertikal «Y» va gorizontal «X» sozlagichlardan foydalaning. Olingan natijalarni hisobotga yozib oling.

4.2.4. VA tashqi panelidagi «3-topshiriqqa o'tish» tugmasini bosing. Ekranda 3-topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.14-rasm).

### **3-topshiriq. Yarim davrli boshqariluvchi to'g'rilaqich ishini tadqiq etish**

4.3.1. Mazkur topshiriqni bajarishda **sinusoida** shakldagi kirish signalidan foydalaning. VA boshqaruv elementlaridan foydalanib kirish signaling quyidagi parametrlarini o'rnating: chastota taxminan **200 Gs**, amplituda taxminan **9,0 V**. Boshqaruv sxemasining sozlagichi yordamida (boshqaruv sxemasi dastur yordamida LabVIEW muhitida amalga oshirilgan) kirish signaliga nisbatan tiristor ulanish burchagi 90 gradusga mos keluvchi impuls kechikishini o'rnating. Yuqoridagi grafik indikatorda kirish signalini (ko'k rangda) va boshqaruv impulslarini (qizil rangda), pastki grafik indikatorda esa – yuklamadagi chiqish kuchlanishi  $U_{Yu}$  (ko'k rangda) va bu kuchlanishning o'rta darajasi  $U_{Yu.O'RT}$  (qizil rangda) ni kuzatish mumkin.

Ikkala grafik indikator ko'rsatmalarini hisobotga ko'chiring.

4.3.2. Yuklamadagi o'rtacha kuchlanish qiymati maksimal qiymatdan mini-mal qiymatigacha o'zgarishi mumkin bo'lgan tiristorning ulanish bur-chagini o'zgarish oraliq'i ( $\alpha_{min}$ ,  $\alpha_{max}$ ) ni aniqlang. Buning uchun boshqaruv sxemasining sozlagichi yordamida ulanish burchagini 0 dan  $180^0$  gacha o'zgartiring. Bu vaqtida grafik indikator yordamida kuchla-nish shaklini, raqamli indikator yordamida esa o'rta kuchlanish qiymati  $U_{Yu.O'RT}$  ni nazorat qilib turing. Olingan o'rta kuchlanish va ulanish burchagining chegaraviy qiymatlarini hisobotga yozib oling.

4.3.3. Boshqaruv sxemasining sozlagichi yordamida avvalgi bandda olin-gan ulanish burchagi qiymati  $\alpha_{min}$  ni o'rnating. Bunda tiristor kirish kuchlanishining musbat yarim davrlari mobaynida to'liq ochiq bo'ladi. Chiqish signali grafik indikatorining «Y» vizir chizig'i yordamida yukla-madagi kuchlanishning oniy qiymatlarini aniqlang. Bu

qiymatlar tiris-torning ularish  $U_{yu.ulan}$  va uzilish  $U_{yu.uzil}$  hamda yuklamadagi maksimal oniy kuchlanish qiymati  $U_{yu.max}$  iga mos keladi. Olingan natijalarni hisobotga yozib oling.

4.3.4.  $U_{yu.ulan}$  qiymatini 4.1.3 b.da olingan  $U_{a.ulan}$  qiymati bilan,  $U_{yu.uzil}$  qiymatini 4.1.5 b.da olingan  $U_{a.uzil}$  qiymati bilan solishtiring.

4.3.5. Kirish signali amplitudasi bilan yuklamadagi maksimal oniy kuchlanish orasidagi ayirma  $\Delta U = U_{KIR.m} - U_{yu.max}$  ni hisoblang. Olingan natijani 4.1.4 b.da aniqlangan  $U_{a.qol}$  kattalik bilan taqqoslang.

4.3.6. VA ni o'chiring, buning uchun VA ning tashqi panelidagi «*Ishni tugatish*» tugmasini bosing.

## 5. Nazorat savollari

1. Qanday yarimo 'tkazgich asbob tiristor deb ataladi?
2. Dinistor tuzilmasini tasvirlang.
3. Dinistorning tranzistorli ekvivalent sxemasini chizing.
4. Qanday shartlarda dinistor ulanadi?
5. Qanday usullar bilan dinistor uzilishini ta'minlash mumkin?
6. Tiristor konstruksiyasi dinistornikidan nimasi bilan farq qiladi?
7. Tiristorlarning qanday turlarini bilasiz?
8. Dinistorga nisbatan tiristorning VAXi qanday xususiyatlarga ega?
9. Tiristor va dinistorni uzish usullarida farq bormi?
10. Boshqariluvchi to'g'rilaqichning ishlash prinsipi qanday?
11. Tiristorning parametrlari ishda qanchalik aniq o'lchan? Olingan natjalarning sifati nimalarga bog'liq bo'lishi mumkin?

## 3-laboratoriya ishi

### **TUNNEL DIODI XARAKTERISTIKASINI TADQIQ ETISH**

#### **1. Ishning maqsadi**

- tunnel diodi VAXini o'lchash;
- tunnel diodi VAXini polinomli modelini qurish;
- tunnel diodi elektr parametrlarini aniqlash.

#### **2. Ish bajarish yuzasidan ma'lumotlar**

Ish bajarishdan avval quyidagilar bilan tanishib chiqish tavsiya etiladi:

- tunnel diodi tuzilmasi va ishlash prinsipining xususiyatlari;
- tunnel diodi VAXi ko'rinishi;

- polinomli regressiya modellarini qurish usullari;
- regressiya modellari sifatini tekshirish usullari.

### **3. Laboratoriya stendi tavsifi**

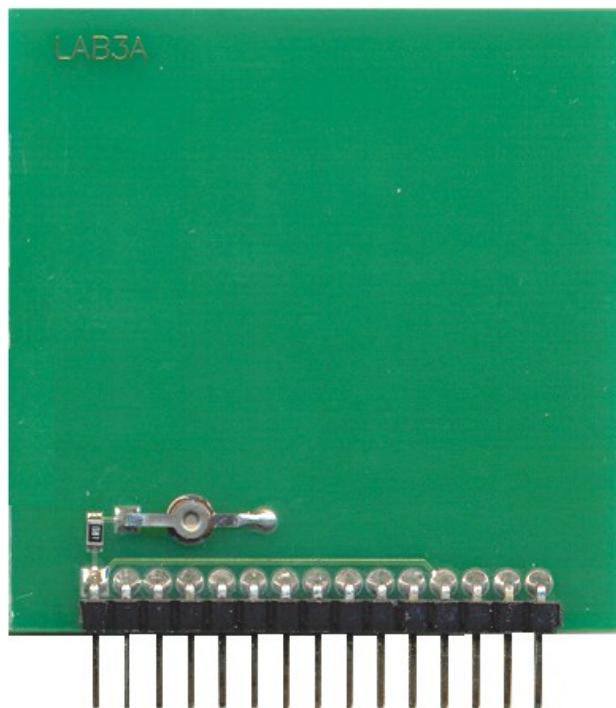
*Laboratoriya stendi tarkibiga quyidagilar kiradi:*

- asosiy laboratoriya stendi;
  - AII01 turdagи tunnel diodi VAXini tadqiq etish uchun **Lab3A** laboratoriya moduli.

### **4. Topshiriqlar**

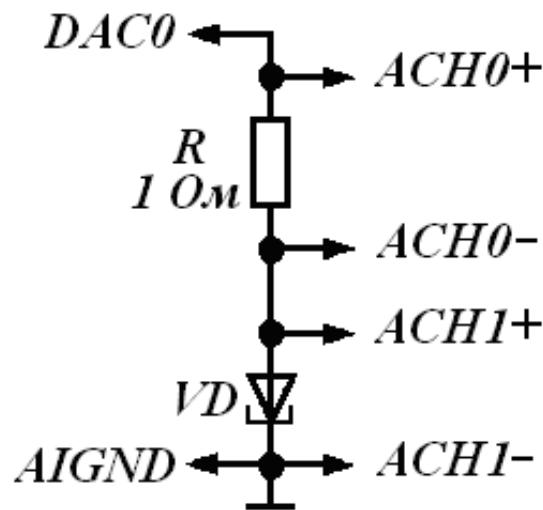
*MS Word tahririda hisobot shablonini tayyorlang.*

*NI ELVIS laboratoriya stansiyasining maket platasiga **Lab3A** laboratoriya modulini o'rnatning. Modulning tashqi ko'rinishi 12.15-rasmda keltirilgan.*



*12.15-rasm. Tunnel diod VAXini tadqiq etishda qo'llaniladigan **Lab3A** modulining tashqi ko'rinishi.*

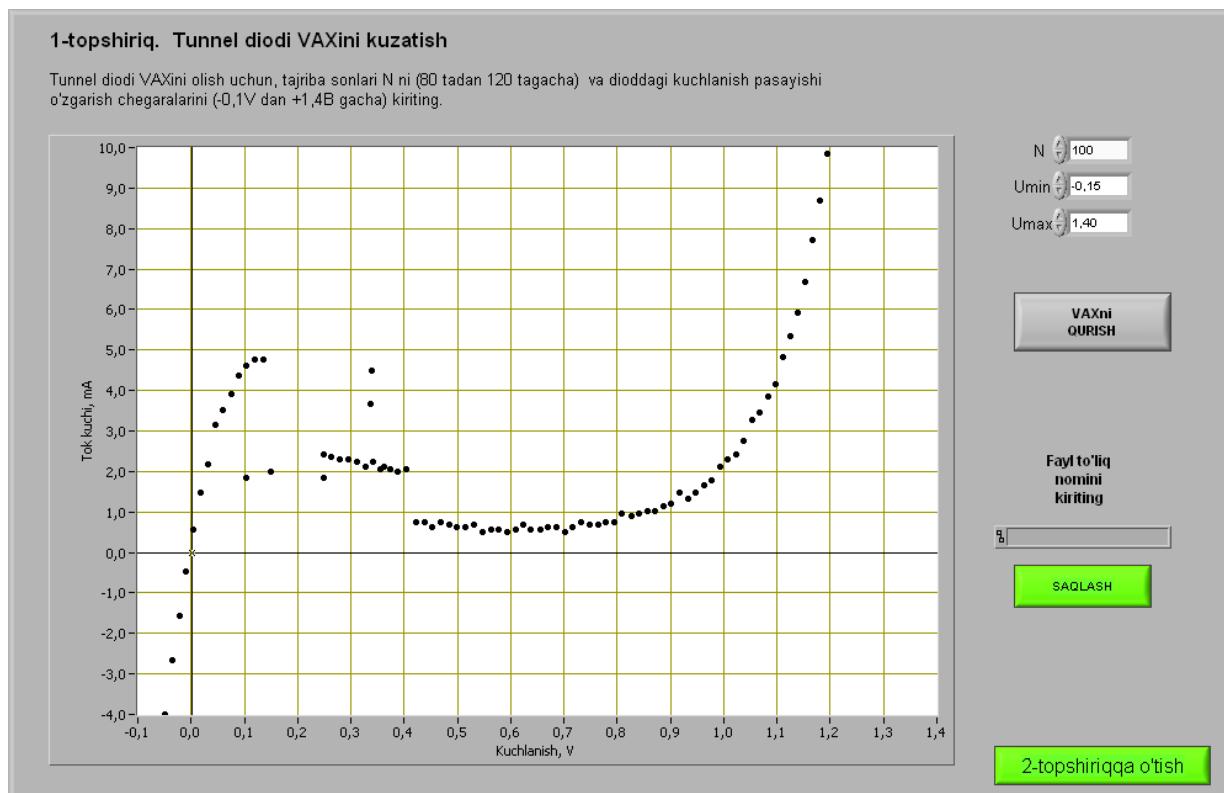
*Tunnel diodi VAXini tadqiq etishda 12.16-rasmda keltirilgan sxemadan foydalaniladi.*



12.16-rasm. Tunnel diod VAXini tadqiq etishda qo 'llaniladigan prinsipial elektr sxema.

**Lab-3.vi** dasturini ishga tushiring.

Ishning maqsadi bilan tanishib chiqqach «**Ishni boshlash**» tugmasini bosing. Ekranda 1-topshiriqni bajarishda qo 'llaniladigan VA tasviri paydo bo 'ladi (12.17-rasm).

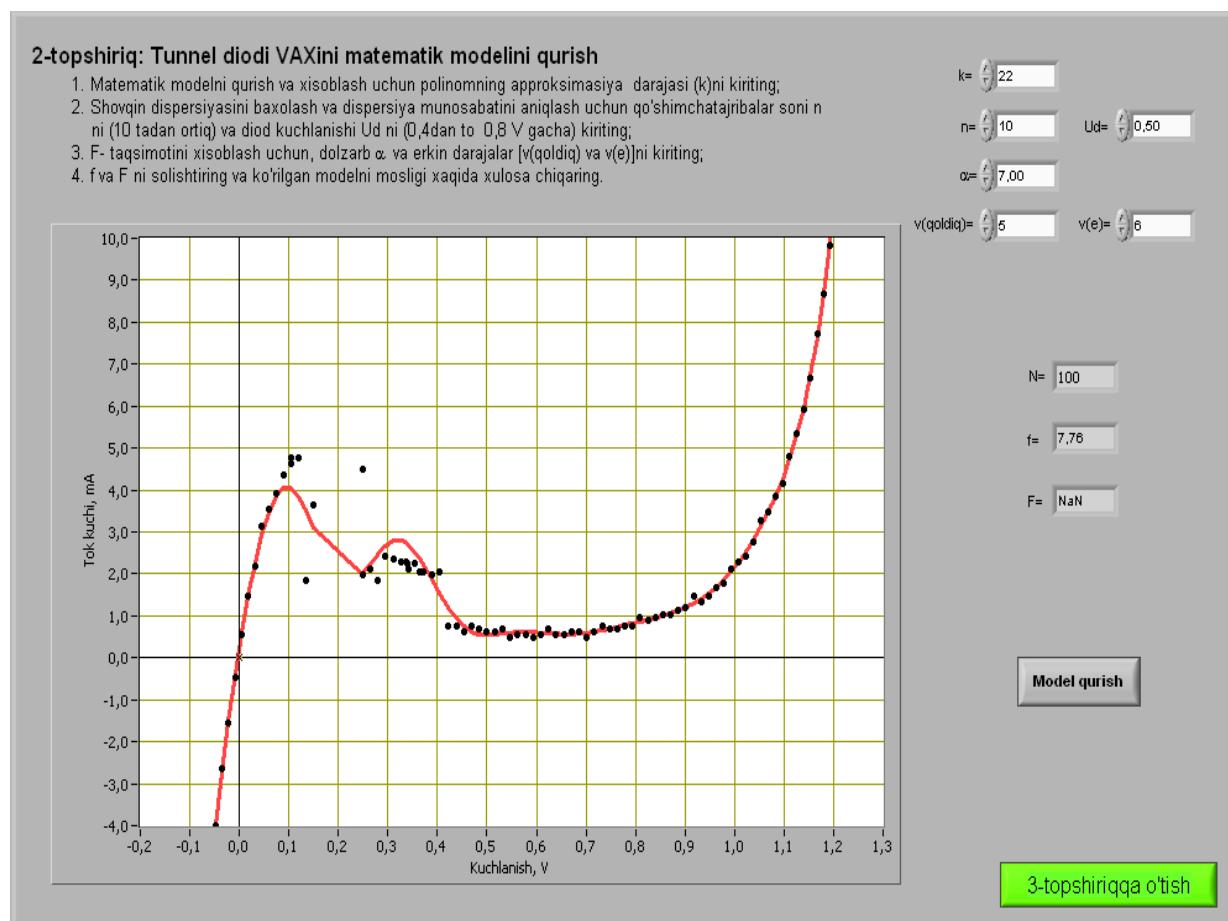


12.17-rasm. 1- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

## 1 - topshiriq. Tunnel diodi VAXini kuzatish

VA tunnel dioddan oqib o'tayotgan tok va undagi bog'liqliklar to'plamini olish imkonini beradi. VA olingan natijalarni foydalanuvchining individual fayliga yozib olish imkonini beradi. Har bir talaba tajriba o'tkazishda dioddagi kuchlanishning o'zgarish diapazonini hamda VAXda o'lhashi kerak bo'lgan nuqtalar sonini tanlagan holda eksperimental nuqtalarning individual to'plamini olishi mumkin.

VAni o'lhashlarga tayyorlang, buning uchun VA tashqi panelining mos darchalariga kuchlanishning o'zgarish diapazonini hamda VAXni o'lhash uchun kerak nuqtalar sonini kriting. Parametr tanlayotganda kuchlanishning pastki chegaraviy qiymati  $-0,1$  Vdan, yuqori chegaraviy qiymati esa  $+1,4$  Vdan oshmasligi kerakligini e'tibordan chetda qoldirmang. O'lhashlar o'tkaziladigan nuqtalarning tavsiya etilgan soni 80 tadan 120 tagacha.



12.18-rasm. 2-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

4.1.1. O'lhashlarni amalgalash uchun VA tashqi panelidagi «**VAXni qurish**» tugmasini bosing. VA ekranida eksperimental nuqtalar to‘plami hosil bo‘ladi.

Olingan grafikni hisobot varag‘iga ko‘chiring.

Ekrandagi tasvirni e’tibor bilan kuzating va olingan natijalar keyingi ishlovchilar uchun yaroqligiga ishonch hosil qiling. Agar olingan natijalar talablarga mos kelmasa, o'lhashlar uchun kuchlanishlarning boshqa o‘zgarish diapazonini yoki o'lhash nuqtalari sonini tanlang.

Agar olingan natijalar talablarga javob bersa, ma’lumotlarni saqlab qo‘ying. Buning uchun VA tashqi paneli kiritish darchasida saqlanayotgan faylning to‘liq nomini ko‘rsating va “**Saqlash**” tugmasini bosing.

4.1.2. VA tashqi panelidagi «**2-topshiriqqa o‘tish**» tugmasini bosing. Ekranda 2-topshiriqni bajarishga mo‘ljallangan VA tashqi paneli paydo bo‘ladi (12.18-rasm).

## **2-topshiriq. Tunnel diodi VAXi matematik modelini qurish**

Bu bo‘limda chiziqli regressiya koeffitsiyentlarini standart ayirish amalini bajarish yo‘li bilan polinomli regressiya modeli quriladi va u statik baholanadi.

VA tashqi paneli darchasida modelni qurish uchun zarur bo‘lgan polinom darajasini ko‘rsating (polinom ikkita lokal maksimumga ega bo‘lishi uchun, hisoblarni uchinchi darajadan boslash kerak).

Shovqinlar xususiyatlarini baholash uchun tajribalar sonini tanlang. Bu son 10 dan yuqori bo‘lishi kerak. VAX tushishi sohasida dioddagi kuchlanish qiymatini belgilab oling (taxminan  $0,2V - 0,4V$ ).

Fisher taqsimotidagi F parametrni aniqlash uchun dolzarb va erkin darajalar sonini kriting.

4.2.1. VA tashqi panelidagi «**Modelni qurish**» tugmasini bosing. VA ekranida uzluksiz qizil egri chiziq ko‘rinishida grafik quriladi. Grafik indikatorda olingan tasvirni ma’lumotlar buferi hamda hisobot varag‘iga ko‘chiring. Olingan bog‘liqlikni tajribada olingan ma’lumotlar bilan mosligini solishtiring. F ning hisoblash natijasida hamda tajriba yordamida olingan qiymatlari avtomatik ravishda aniqlanib VA ekraniga chiqariladi.

### 3-topshiriq: Natijalarni saqlash

Model koeffitsenti	Statistik parametrlar
$b_0 = 0,29$ $b_1 = 72,47$ $b_2 = -348,91$ $b_3 = 716,22$ $b_4 = 6441,68$ $b_5 = -277178,1$	Asosiy tajribalar soni $N = 100,00$ Kuchlanish qiymatining yuqqori chegarasi $U_{max} = -0,15$ Kuchlanish qiymatning pastki chegarasi $U_{min} = 1,40$ Polinom darajasi $k = 22,00$ Dolzarb darajalar soni $v(qol) = 5,00$ Erkin darajalar soni $v(e) = 6,00$ Qoldiq dispersiyasini boxolash $SS(qol) = 0,20$ Shovqin dispersiyasini boxolash $SS(e) = 0,03$ Qo'shimcha tajribalar soni $n = 10,00$ Dispersiya munosobati $F = 7,76$ F-taqsimoti $F = \text{NaN}$
Fayl nomi <input type="text" value="17.11.09"/>	Fayl nomi <input type="text" value="17.11.09"/>
	<input type="button" value="Saqlash"/> <input type="button" value="4-topshiriqqa o'tish"/>

Fayl nomini kriting va  
 "Saqlash" tugmasini bosing

12.19-rasm. 3-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

Olingan modelning mosligi haqidagi bashoratni tekshiring. Buning uchun VA tashqi panelining mos darchalarida aks ettirilgan hisoblab topilgan ( $f$ ) hamda Fisher taqsimotining jadvaldagagi ( $F$ ) parametr qiymatlarini solishtiring.

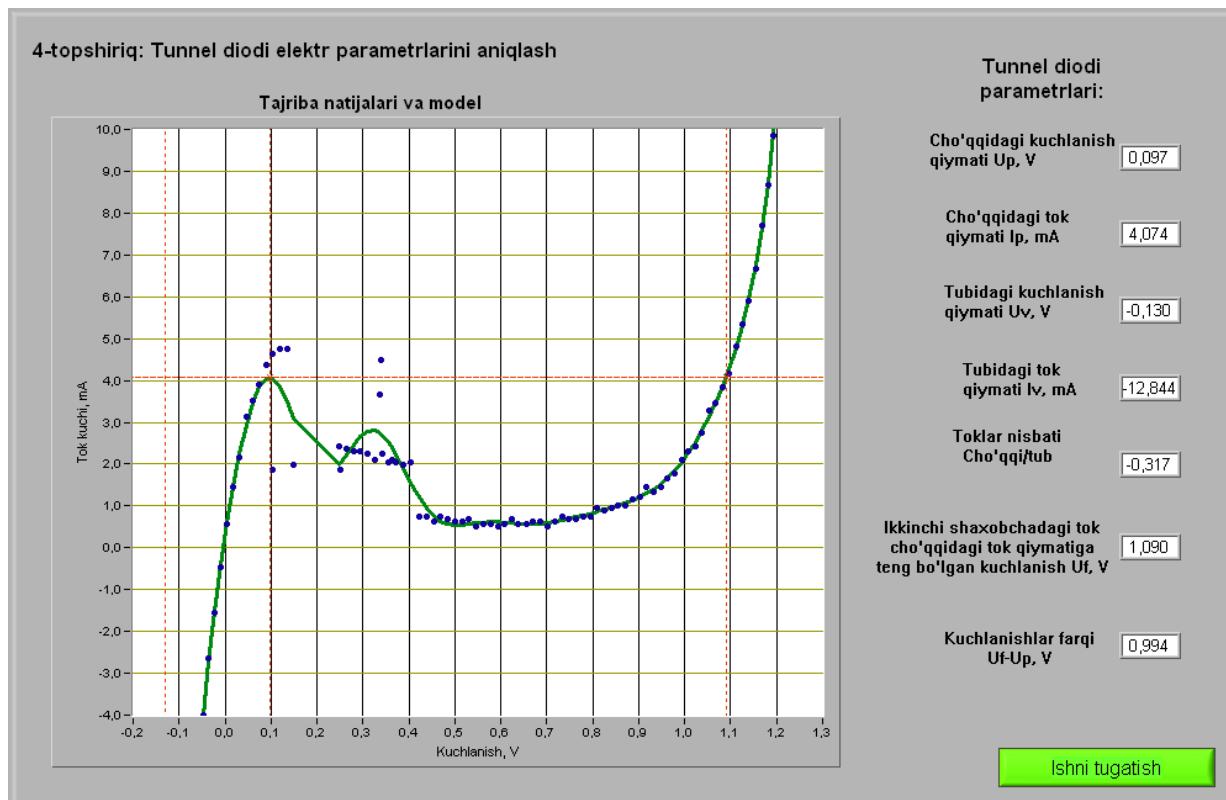
Agar moslik bashorati tasdiqlanmasa, polinom darajasini birga ko'taring va 4.2.1 b.dagi amallarni qayta bajaran. Bu jarayonlarni talabga mos natijalar olinguncha takrorlang (odatda  $n = 5 - 6$  bo'lganda model mos hisoblanadi).

4.2.2. VA tashqi panelidagi «3-topshiriqqa o'tish» tugmasini bosing. Ekranda 3-topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.19-rasm).

### 3-topshiriq. Natijalarni saqlash

VA tashqi panelida tajriba ma'lumotlarini qayta ishlash natijalari hamda matematik model tahlili natijalari ko'rsatilgan.

Mustaqil ravishda yoki o'qituvchi yordamida olingan natijalarni baholang. Agar natijalar talablarga javob bersa, ularni saqlab qo'ying. Buning uchun fayllarga o'ziga xos nomlar bering.



12.20-rasm. 4-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

#### 4.3.1. VA tashqi panelidagi «Saqlash» tugmasini bosing.

4.3.2. VA tashqi panelidagi «4-topshiriqqa o'tish» tugmasini bosing. Ekranda 4-topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.20-rasm).

### 4-topshiriq. Tunnel diodi elektr parametrlarini aniqlash

Tunnel diodining elektr parametrlari VAda matematik model tahlili natijasida avtomatik ravishda aniqlanadi.

Grafikda tajribada olingan hamda matematik model yordamida aniqlangan bog'liqliklar ifodalanadi. Punktir vizir chiziqlari yordamida VAXning asosiy nuqtalari belgilangan. VAX tasvirini ma'lumotlar buferi hamda hisobot varag'iga ko'chiring.

VA ekrani o'ng tomonida tunnel diodining quyidagi elektr parametrlari aks etadi:

- cho'qqidagi kuchlanish qiymati  $U_R$ ;
- cho'qqidagi tok qiymati  $I_R$ ;
- tubdagagi kuchlanish qiymati  $U_V$ ;
- tubdagagi tok qiymati  $I_V$ ;
- cho'qqi/tub toklar nisbati ( $I_R / I_V$ );

- ikkinchi shahobchadagi tok qiymati cho ‘qqidagi tok qiymatiga teng bo ‘lgandagi kuchlanish  $U_{fP}$ ;
- kuchlanishlar farqi  $U_{fP} - U_R$ .

Bu kattaliklarning qiymatlarini hisobotga yozib oling.

*VA ni o ‘chiring, buning uchun VA ning tashqi panelidagi «Ishni tugatish» tugmasini bosing.*

## 5. Nazorat savollari

1. Tunnel effekti nima?
2. Tunnel diodi tuzilmasi to‘g‘rilovchi diod tuzilmasidan farqlanuvchi qanday xususiyatga ega?
3. Tunnel diodi VAXi to‘g‘rilovchi diodnikidan nimasi bilan farq qiladi?
4. Tunnel diod VAXining qanday sohasi ishchi hisoblanadi?
5. Tunnel diodning asosiy elektr parametrlarini sanab bering.
6. Tunnel diod asosida qanday elektron qurilmalar yasash mumkin?
7. Regressiya parametrlari qanday qilib to‘g‘ri tanlanadi?
8. Olingan VAXni qanday baholash mumkin?
9. Ishda tunnel diod elektr ulanish sxemasi parametrlari qanday mulohazalar asosida tanlanishini tushuntiring.
10. Ishda tunnel diod parametrlari qanchalik aniq topilgan? Olingan natijalarning sisfati nimalarga bog‘liq bo‘ladi?

## 4-laboratoriya ishi

### BIPOLYAR TRANZISTOR XARAKTERISTIKALARINI TADQIQ ETISH

#### 1. Ishning maqsadi

- tranzistorni o‘zgarmas tok bo‘yicha uzatish koeffitsiyentini aniqlash;
- umumiy emitter sxemada ulangan tranzistor kirish xarakteristikasini o‘lchash;
- umumiy emitter sxemada ulangan tranzistor chiqish xarakteristikalar oilasini o‘lchash;
- umumiy emitter sxemada ulangan tranzistorli kaskad ishchi nuqtacini o‘rnatish.

#### 2. Ish bajarish yuzasidan ma’lumotlar

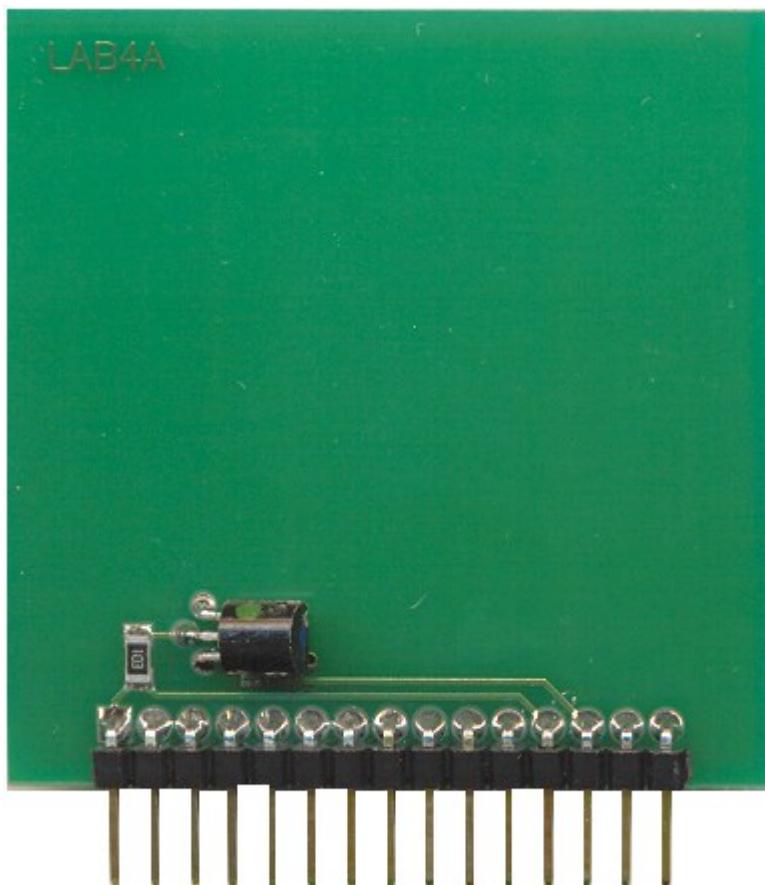
Ish bajarishdan avval quyidagilar bilan taniishib chiqish tavsiya etiladi:

- bipolar tranzistor tuzilmasi va ishlash prinsipi;
- bipolar tranzistor asosiy xarakteristikalari;
- bipolar tranzistorning ulanish sxemalari va ishchi rejimlari;
- tranzistorning kichik signal rejimida ishlash xossalari.

### **3. Laboratoriya stendi tavsifi**

Laboratoriya stendi tarkibiga quyidagilar kiradi:

- asosiy laboratoriya stendi;
- KT3102D bipolar tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etish uchun **Lab4A** laboratoriya moduli.



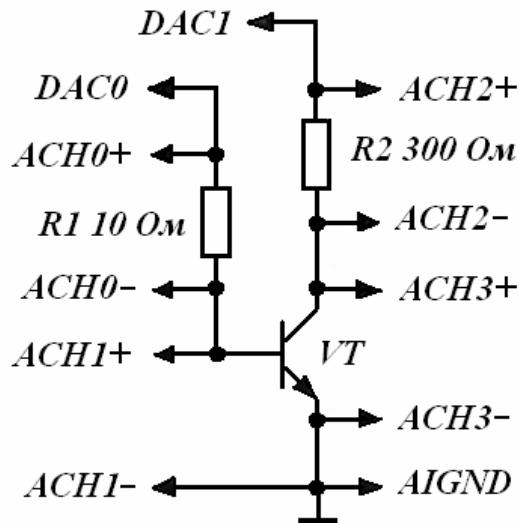
12.21-rasm. Bipolar tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etishda qo'llaniladigan **Lab4A** modulining tashqi ko'rinishi.

### **4. Topshiriqlar**

MS Word tahririda hisobot shablonini tayyorlang.

NI ELVIS laboratoriya stansiyasining maket platasiga **Lab4A** laboratoriya modulini o'rnatning. Modulning tashqi ko'rinishi 12.21-rasmda keltirilgan.

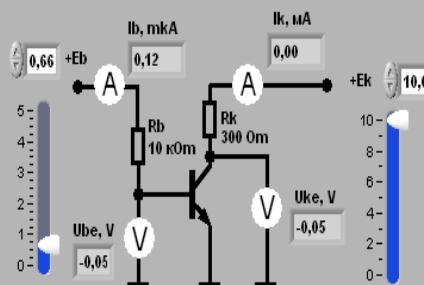
Bipolyar tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etish uchun 12.22-rasmda keltirilgan sxemadan foydalaniladi.



**12.22-rasm.** Bipolar tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etishda qo'llaniladigan prinsipial elektr sxema.

1-topshiriq: Tranzistorni o'zgarmas tok bo'yicha uzatish koeffitsiyentini aniqlash

Kuchlanish manbai  $E_b$  va  $E_k$  larni berilgan qiymatlarda, kollektor toki  $I_k$ , baza toki  $I_b$  va kuchlanish Uke ni o'zgartiring. Tranzistorni statik kuchaytirish koeffitsiyenti  $\beta = I_k/I_b$  formula yordamida aniqlang. Kollektor-emitter Kuchlanishini tranzistorni o'zgarmas tok bo'yicha uzatish koeffitsiyentiga ta'sirini baxolang.



2-topshiriqqa o'tish

**12.23-rasm.** 1-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

#### **Lab-4.vi dasturini ishga tushiring.**

Ishning maqsadi bilan tanishib chiqqach «**Ishni boshlash**» tugmasini bosing. Ekranda 1-topshiriqni bajarishda qo'llaniladigan VA tasviri paydo bo'ladi (12.23-rasm).

#### **1 - topshiriq. Tranzistorni o'zgarmas tok bo'yicha uzatish koeffitsiyentini aniqlash**

4.1.1. VA tashqi panelidagi sozlagichlar yordamida  $E_B$  va  $E_K$  kuchlanish manbalari qiymatlarini 4.1-jadvaldagi qiymatlarga taxminan mos qilib o'rnating va mos ravishda kollektor toki  $I_K$ , baza toki  $I_B$  va kollektor-emitter kuchlanishi  $U_{KE}$  qiymatlarini o'lchang. Olingan natijalarni 4.1-jadvalga kriting.

4.1- jadval

$E_B, V$	$E_K, V$	$I_K, MA$	$I_B, mKA$	$U_{KE}, V$	$\beta_{DC}$
1,25	5				
2,5	5				
5	5				
1,25	10				
2,5	10				
5	10				

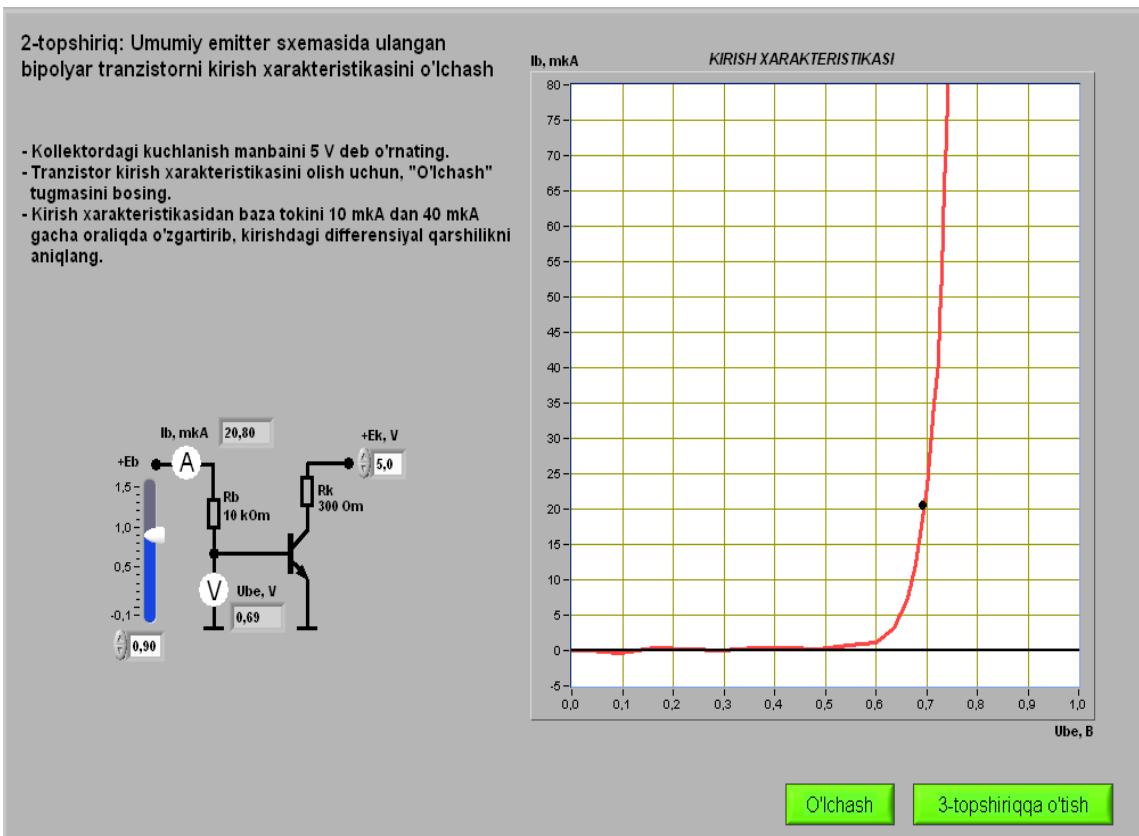
4.1.2. Tranzistor statik kuchaytirish koeffitsiyenti  $\beta_{DC}$  qiymatini hisoblang va 14.1-jadvalga kriting. Kollektor-emitter kuchlanishi  $U_{KE}$  tranzistor kuchaytirish koeffitsiyentiga ta'sir ko'rsatishi haqida xulosa chiqaring.

4.1.3. VA tashqi panelidagi «**2-topshiriqqa o'tish**» tugmasini bosing. Ekranda 2-topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.24-rasm).

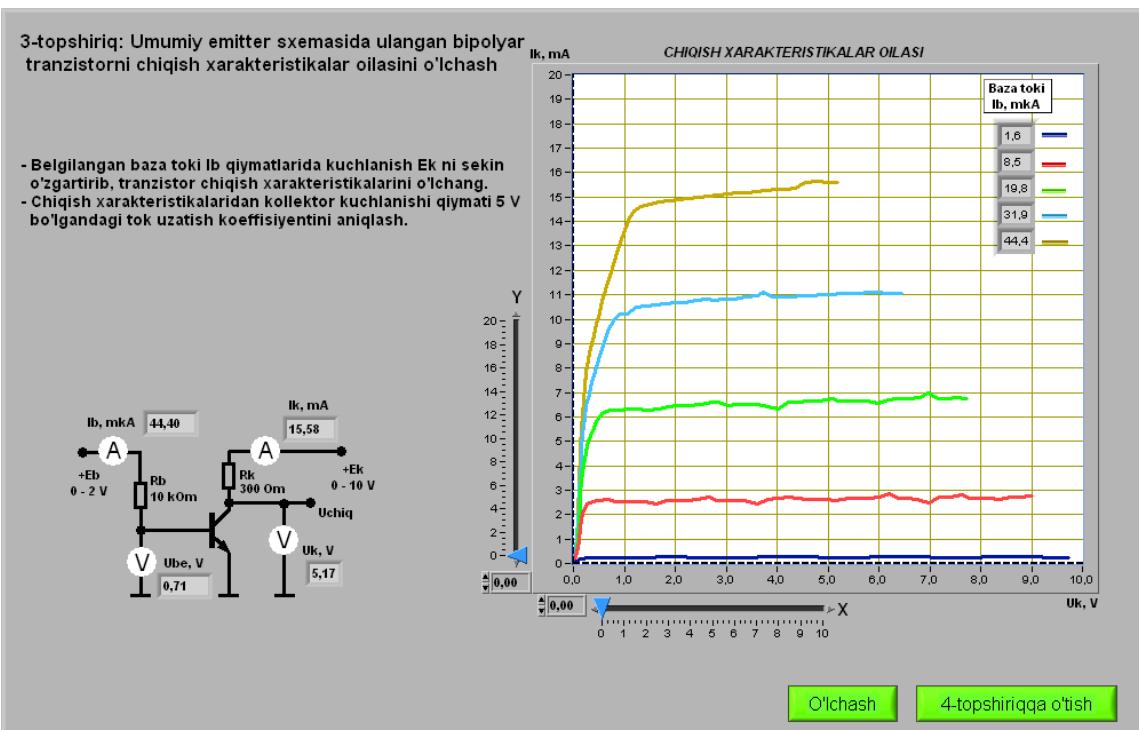
#### **2-topshiriq. Umumiy emitter sxemada ulangan bipolar tranzistor kirish xarakteristikasini o'lhash**

4.2.1. VA tashqi panelidagi raqamli boshqaruv elementidan foy-dalanib, kollektordagi kuchlanish manbai qiymati  $E_K$  ni 5V qilib o'rnating. VA panelidagi «**O'lhash**» tugmasini bosing. VA ning grafik indikatorida tranzistor kirish toki  $I_B$  ning kirish kuchlanishi  $U_{BE}$  ga bog'liqlik grafigi hosil bo'ladi.

Grafik indikatororda hosil bo'lgan tasvirni hisobotga ko'chiring.



12.24-rasm. 2- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.



12.25-rasm. 3-topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

4.2.2. VA panelida joylashgan sozlagich yordamida bazadagi EYuK manba kuchlanishi  $E_B$  qiymatini o'zgartirib, baza toki qiymatini avvaliga  $10 \text{ mA}$ , keyin esa taxminan  $40 \text{ mA}$  ga teng qilib o'rnatish. Kirish xarakteristikasining bu nuqtalari uchun baza toki  $I_B$  hamda baza-emitter kuchlanishi  $U_{BE}$  qiymatlarini hisobotga yozib oling.

4.2.3. Baza toki qiymatini  $10 \text{ mA}$  dan  $40 \text{ mA}$  gacha o'zgarishi oraliq'i uchun tranzistorning differensial qarshiligidagi  $r_{KIR} = \Delta U_{BE} / \Delta I_B$  formula yordamida hisoblang. Olingan natijani hisobotga yozib oling.

4.2.4. VA tashqi panelidagi «3-topshiriqqa o'tish» tugmasini bosing. Ekranda 3-topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.25-rasm).

### **3-topshiriq. Umumiy emitter sxemada ulangan bipolar tranzistor chiqish xarakteristikalar oilasini o'lchash**

4.3.1. VA grafik indikatorida tranzistor kollektoridagi kuchlanish  $0V$  dan  $10V$  gacha tekis o'zgarganda va baza EYuK manbai kuchlanishining  $E_B = 0,6 \text{ V}; 0,74 \text{ V}; 0,88 \text{ V}; 1,02 \text{ V}; 1,16 \text{ V}$  belgilangan qiymatlarida  $I_K$  kollektor tokining  $U_{KE}$  kollektor - emitter kuchlanishga bog'liqlik grafiklari paydo bo'ladi.

4.3.2. Grafik indikatorda hosil bo'lgan tasvirni hisobotga ko'chingring. **MS Word** vositalari yordamida har bir egri chiziq uchun tranzistor mos baza toki qiymatini belgilab oling.

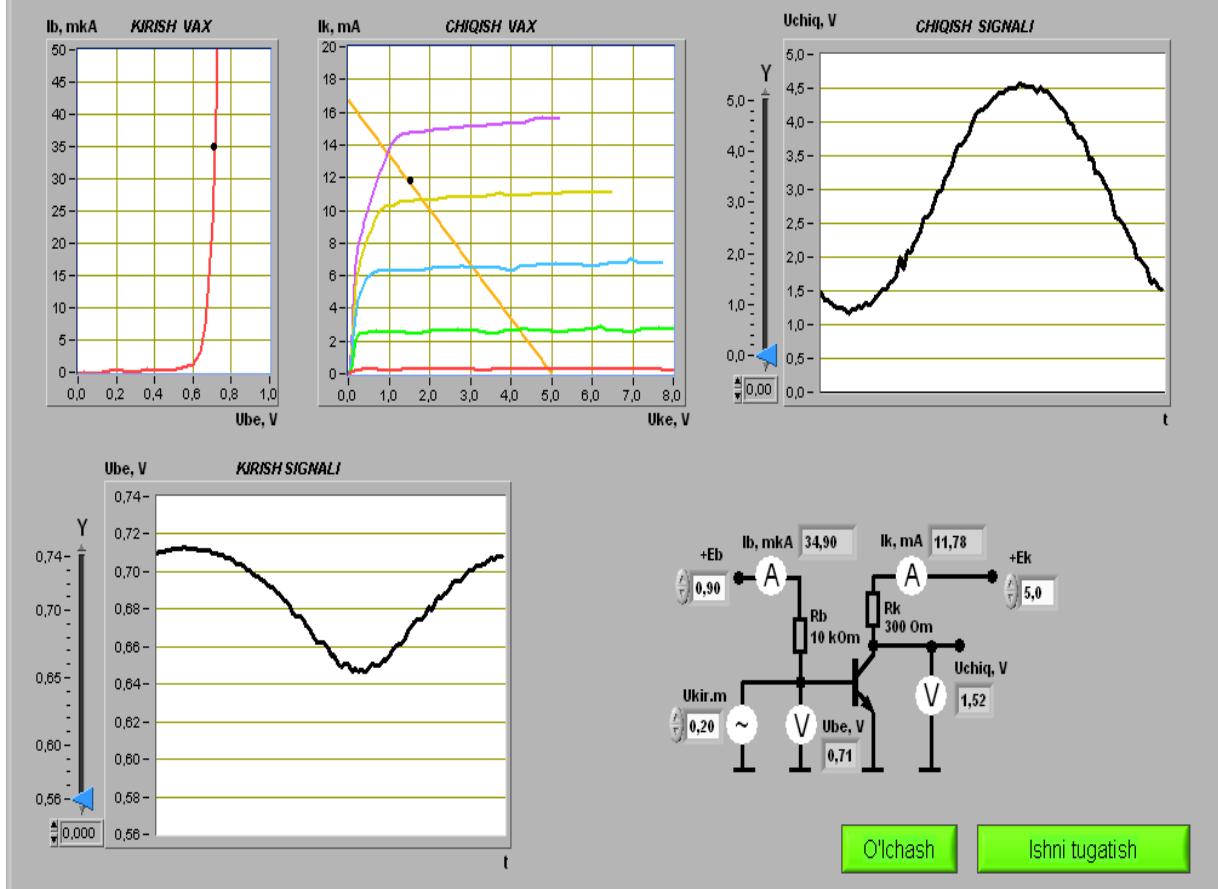
4.3.3. Kollektor kuchlanishining belgilangan  $U_{KE}=5 \text{ V}$  qiymatida baza toklarining kirish xarakteristikalari o'lchanigan qiymatlariga mos kollektor toki  $I_K$  qiymatlarini o'rnatish.

Buning uchun VA panelidagi «X» sozlagich yordamida vertikal vizir chiziqni chiqish xarakteristikasining gorizontal o'qidagi  $5V$  qiymati ro'parasiga o'rnatish. So'ngra «Y» sozlagichidan o'zgartiriladigan gorizontal vizir chizig'i yordamida chiqish xarakteristikalari vertikal vizir chiziq bilan kesishadigan nuqtalarda kollektor toki qiymatini aniqlang. Olingan natijalarni hisobotga yozib oling.

4.3.4. Baza tokining  $10 \text{ mA}$  dan  $40 \text{ mA}$  gacha o'zgarganda tok uzatish koeffitsiyentini  $\beta_{AC} = \Delta I_K / \Delta I_B$  formula yordamida aniqlang. Olingan natijani hisobotga yozib oling.

4.3.5. Kollektor qarshiligidagi  $R_K = 300 \text{ Om}$ , kollektordagi EYuK manbai qiymatini  $E_K = 5 \text{ V}$  deb tanlab oling va **MS Word** vositalari yordamida chiqish xarakteristikalarida absissa o'qida  $E_K = 5 \text{ V}$  va ordinata o'qida  $I_K = E_K / R_K$  nuqtalarga mos keluvchi yuklama chizig'ini o'tkazing

4-topshiriq: Umumiy emitter sxemada ulangan tranzistorli kaskad ishchi nuqtalarini o'rnatish



12.26-rasm. 4- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

4.3.6. Chiqish xarakteristikalari va yuklama chizig‘idan foydalanib  $U_K = E_K/2$  ishchi nuqta uchun kollektor toki  $I_K^*$  va baza toki  $I_B^*$  qiymatlarini aniqlang. Olingan natijalarni hisobotga yozib oling.

4.3.7. VA tashqi panelidagi «4-topshiriqqa o‘tish» tugmasini bosing. Ekranda 4-topshiriqni bajarishga mo‘ljallangan VA tashqi paneli paydo bo‘ladi (12.26-rasm).

#### 4-topshiriq. Umumiy emitter sxemada ulangan tranzistorli kaskad ishchi nuqtalarini o‘rnatish

4.4.1. VA boshqaruv organlari yordamida kirish garmonik kuchlanishi manbai amplitudasini  $U_{KIR.m} = 0V$  va kollektordagi EYuK manbai qiymatini  $E_K = 5 V$  deb o‘rnating. «O‘lchash» tugmasini bosing.

Tranzistor chiqish xarakteristikalarida yuklama chizig‘i tasviri paydo bo‘ladi. Olingan tasvirni 4.3.5 b.ni bajarishda olingan tasvir bilan solishtiring.

4.4.2. Baza dagi EYuK siljish manbai  $\mathbf{E_B}$  qiymatini sozlab baza toki  $\mathbf{I_B}^*$  qiymatini 4.3.6 b.da olingan qiymatga mos ravishda o'rnating. Umumiy emitter sxemadagi tranzistorli kuchaytirgichni statik rejimi parametrlarini o'lchang va 4.2 - jadvalga kirititing.

4.2-jadval

$\mathbf{I_B}$ , $mkA$	$\mathbf{U_{BE}}$ , $V$	$\mathbf{I_K}$ , $mA$	$\mathbf{U_K}$ , $V$

4.4.3. Kirish signali amplitudasi  $\mathbf{U_{KIR.m}}$  ni sekin o'zgartirib, VA grafik indikatorida maksimal buzilmagan chiqish signalini hosil qiling. Chiqish signali tasvirini hisobotga ko'chiring. Ostsilogrammalarni solishtiring va kuchaytirgich kirishi va chiqishidagi signallarni fazalari nisbati haqida xulosa chiqaring.

4.4.4. VA yordamida kirish  $\mathbf{U_{KIR}}$  va chiqish  $\mathbf{U_{CHIQ}}$  signallari amplitudalari qiymatlarini o'lchang. Buning uchun grafik indicatorlarining vizir chiziqlaridan foydalanib, kirish va chiqish signallari ostsilogram-malarida ko'rsatilgan kuchlanish qiymatlari uchun maksimal va mini-mal oniy qiymatlarni aniqlang. Kuchlanish qiymatlarini hisoblashda VA sozlagichlari bilan moslashtirilgan raqamli indikator dan foydalaning. Signal amplitudalarini aniqlashda  $\mathbf{U_m} = (\mathbf{U_{max}} - \mathbf{U_{min}})/2$  formuladan foydalaning. Olingan natijalarni hisobotga yozib oling.

4.4.5. Kirish va chiqish signallari amplitudalari qiymatlaridan foydalanib, kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyentini aniqlang. Natijani hisobotga kirititing.

4.4.6. Kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyentini hisoblab toping. Natijani hisobotga yozib oling. Bu kattalikning o'lchanigan va hisoblab topilgan natijalarini solishtiring. Olingan natijani tushuntiring.

4.4.7. Ishchi nuqtaning kuchaytirgich ishiga ta'sirini tadqiq eting. Buning uchun bazadagi EYuK siljish manbai  $\mathbf{E_B}$  qiymatini sozlab 4.3.6 b.da olingan baza toki  $\mathbf{I_B}^*$  qiymatini taxminan 30% ga avval oshiring, so'ngra kamaytiring. Chiqish signali buzilishini kuzating. Ikkala holat uchun VA grafik indikatori ko'rsatmalarini hisobotga ko'chiring. Chiqish signalidagi buzilishlar sabablarini tushuntiring.

4.4.8. VA ni o'chiring, buning uchun VA ning tashqi panelidagi «**Ishni tugatish**» tugmasini bosing.

## **5. Nazorat savollari**

1. Bipolar tranzistorning mavjud ulanish sxemalarini tasvirlang.
2. Bipolar tranzistor kollektoridan oqib o'tadigan tok kuchini belgilovchi omilni ko'rsating.
3.  $\beta_{DC}$  koeffitsiyent kollektor tokiga bog'liqmi? Agar bog'liq bo'lsa, qay darajada? Javobni asoslang.
4. Chiqish xarakteriskalaridan kollektor tokini baza toki va kollektor-emitter kuchlanishiga bog'liqligi haqida nimalar deyish mumkin?
5. Bipolar tranzistorning kirish differensial qarshiligi emitter tokiga bog'liqmi?
6. Bipolar tranzistor ishchi nuqtasining holati nima bilan belgilanadi?
7. Qanday shartlarda bipolyar tranzistor berk rejimda bo'ladi?
8. To'yinish rejimida kollektor va emitter orasidagi kuchlanish pasayishi qanday tushuntiriladi?
9. Umumiy emitter sxemada ulangan kuchaytirgich kaskadi kirish va chiqish garmonik signallari orasidagi fazalar farqi qanday?
10. Umumiy emitter sxemada ulangan kuchaytirgich kaskadining kuchlanish bo'yicha kuchaytirish koeffitsiyenti qanday aniqlanadi?
11. Laboratoriya ishi topshiriqlarini bajarishda VA qanday ishlashini tushuntiring.
12. Bipolar tranzistor parametrlari qanchalik aniq o'lchangan? Olingan natijalarning sifati nimalarga bog'liq?

### **5-laboratoriya ishi**

#### **MAYDONIY TRANZISTOR XARAKTERISTIKALARINI TADQIQ ETISH**

##### **1. Ishning maqsadi**

- umumiy istok sxemada ulangan maydoniy tranzistor uzatish xarakteristikasini o'lhash;
- maydoniy tranzistor qarshiligini zatvor-istok kuchlanishiga bog'liqligini o'lhash;
- umumiy istok sxemada ulangan maydoniy tranzistor chiqish xarakteristikalar oilasini o'lhash;
- umumiy istok sxemada ulangan tranzistorli kaskad ishini tadqiq etish.

##### **2. Ish bajarish yuzasidan ma'lumotlar**

Ish bajarishdan avval quyidagilar bilan taniishib chiqish tavsiya etiladi:

- maydoniy tranzistor tuzilmasi va ishlash prinsipi;
- maydoniy tranzistorning asosiy xarakteristikalarini;
- maydoniy tranzistorning ulanish sxemalari va ishchi rejimlari.

### 3. Laboratoriya stendi tavsifi

Laboratoriya stendi tarkibiga quyidagilar kiradi:

- asosiy laboratoriya stendi;
- KP303V maydoniy tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etish uchun **Lab5A** laboratoriya moduli.

### 4. Topshiriqlar

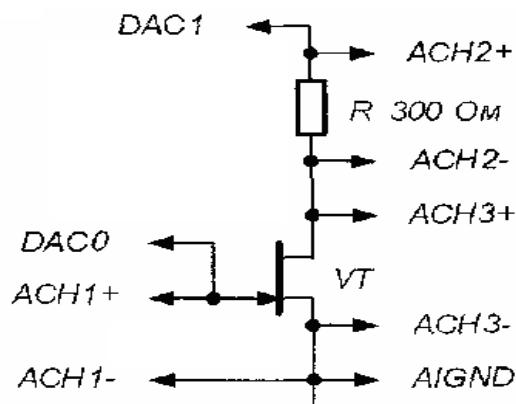
**MS Word** tahririda hisobot shablonini tayyorlang.

NI ELVIS laboratoriya stansiyasining maket platasiga **Lab5A** laboratoriya modulini o‘rnating. Modulning tashqi ko‘rinishi 12.10-rasmda keltirilgan.



12.10-rasm. Maydoniy tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etish uchun qo‘llaniladigan **Lab5A** modulining tashqi ko‘rinishi.

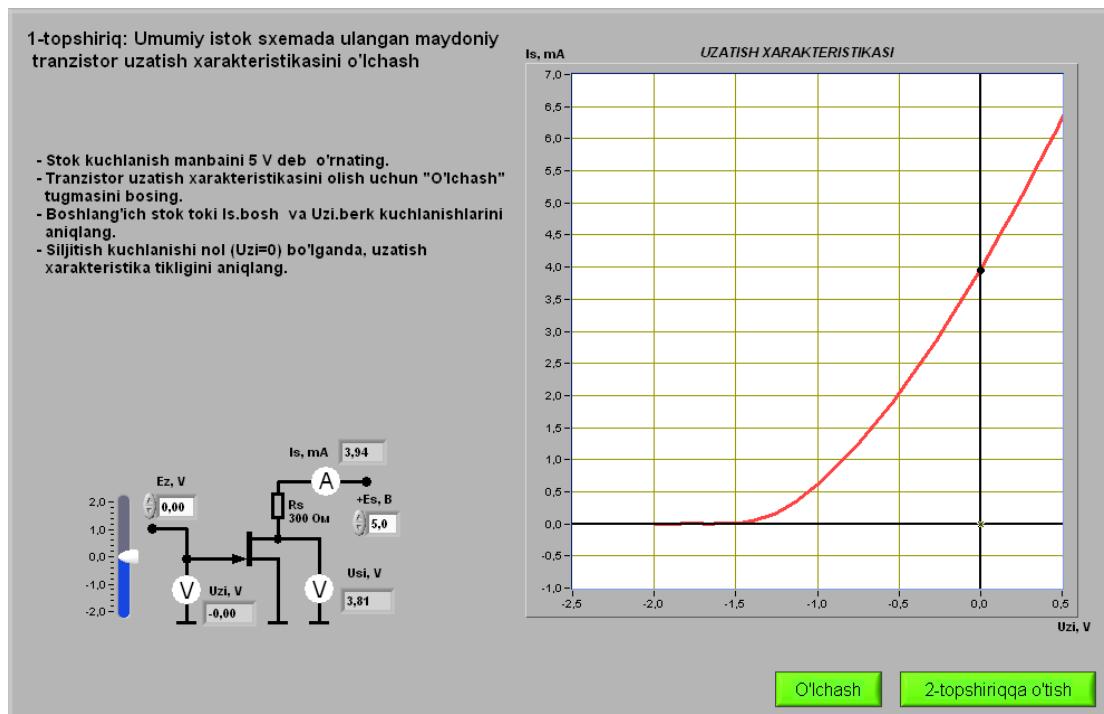
Maydoniy tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etish uchun 12.11-rasmda keltirilgan sxemadan foydalaniladi.



12.11-rasm. Maydoniy tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etishda qo‘llaniladigan prinsipial elektr sxema.

## Lab-5.vi dasturini ishga tushiring.

Ishning maqsadi bilan tanishib chiqqach “**Ishni boshlash**” tugmasini bosing. Ekranda 1-topshiriqni bajarishda qo‘llaniladigan VA tasviri paydo bo‘ladi (12.12-rasm).



12.12-rasm. 1- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

### 1 - topshiriq. Umumiyl istok sxemada ulangan maydoniy tranzistor uzatish xarakteristikasini o‘lchash

4.1.1. VA tashqi panelidagi raqamli boshqaruv elementidan foydalanib, stokdagi kuchlanish manbai qiymati  $E_S$  ni 5V qilib o‘rnating. VA panelidagi “**O‘lchash**” tugmasini bosing. VA ning grafik indikatorida tranzistor chiqish toki  $I_S$  ning kirish kuchlanishi  $U_{zi}$  ga bog‘liqlik grafigi hosil bo‘ladi.

Grafik indikatorida hosil bo‘lgan tasvirni hisobotga ko‘chiring.

4.1.2. VA panelidagi sozlagich yordamida zatvordagi EYU $K$  manbai kuchlanishi  $E_Z$  qiymatini o‘zgartirib, stok toki  $I_S$  qiymatini taxminan 0,01 mA deb o‘rnating. Zatvor-istokdagi berkilish kuchlanishi qiymati  $U_{zi.berk}$  ni hisobotga yozib oling.

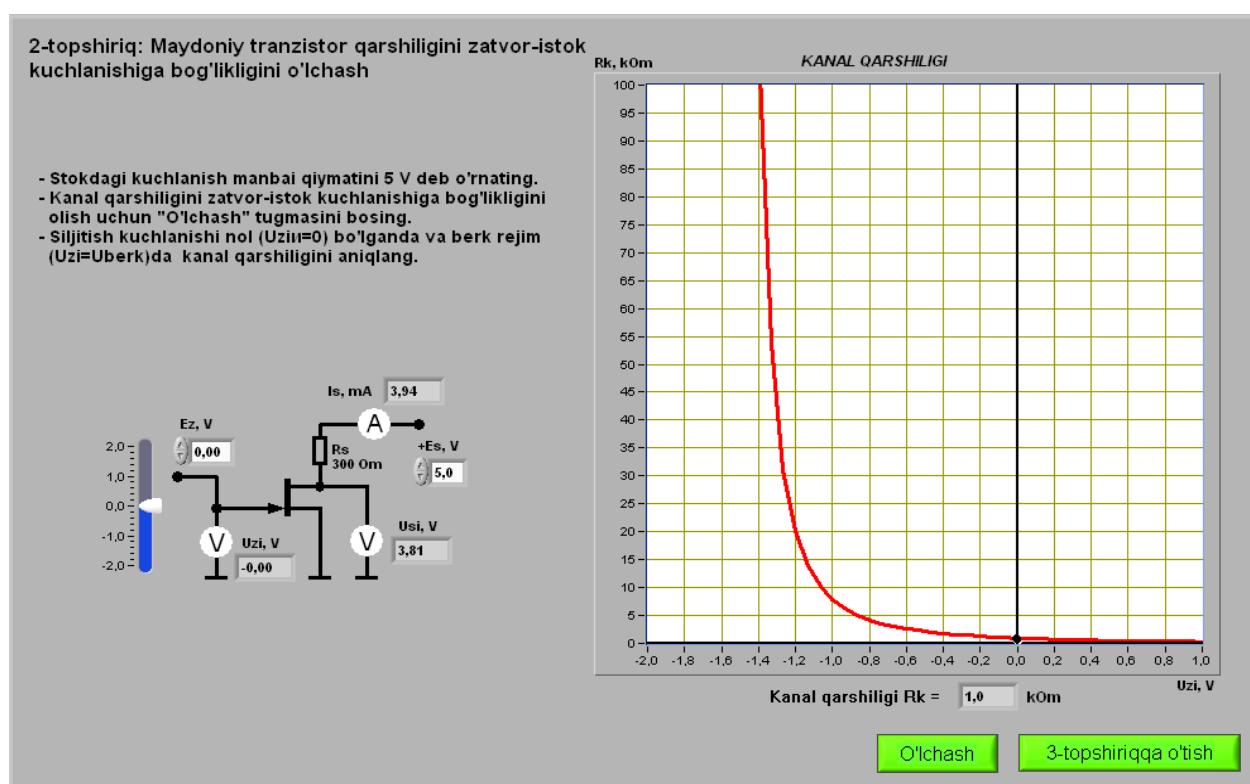
4.1.3. VA panelidagi sozlagich yordamida zatvordagi EYU $K$  manbai kuchlanishi  $E_Z$  qiymatini o‘zgartirib, zatvor-istok kuchlanishini  $U_{zi} = 0V$  qilib o‘rnating. Stok tokining boshlang‘ich qiymati  $I_{S.bosh}$  ni hisobotga yozib oling.

4.1.4. Tranzistorning konstruktiv va texnologik parametrlarini hisobga oluvchi koeffitsiyent  $k$  qiymatini  $k = I_{S.boshl.}/(U_{ZI.brek.})^2$  formuladan foydalanib hisoblang.

4.1.5. VA panelidagi sozlagich yordamida zatvordagi EYuK manbai  $E_Z$  qiymatini o‘zgartirib, avvaliga  $U_{ZI.1} = -0,1$  V, so‘ngra  $U_{ZI.2} = +0,1$  V qiymatni o‘rnating. Uzatish xarakteristikasining bu qiyatlari uchun stok toklari  $I_{S.1}$  va  $I_{S.2}$  qiymatlarini hisobotga yozib oling.

4.1.5. Maydoniy tranzistor uzatish xarakteristikasidagi  $U_{ZI} = 0$  V holat uchun xarakteristika tikligi kattaligini  $S = (I_{S.2} - I_{S.1}) / (U_{ZI.2} - U_{ZI.1})$  formula yordamida hisoblab toping va natijani hisobotga yozib oling.

4.1.6. VA tashqi panelidagi “**2-topshiriqqa o‘tish**” tugmasini bosing. Ekranda 2-topshiriqni bajarishga mo’ljallangan VA tashqi paneli paydo bo‘ladi (12.13-rasm).



12.13-rasm. 2 - topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

## **2 - topshiriq. Maydoniy tranzistor kanali qarshiligini zatvor-istok kuchlanishiga bog‘liqligini o‘lchash**

4.2.1. VA tashqi panelidagi raqamli boshqaruv elementidan foydalanib, stokdagi kuchlanish manbai qiymati  $E_S$  ni 5 V qilib o‘rnating. VA panelidagi “**O‘lchash**” tugmasini bosing. VAning grafik

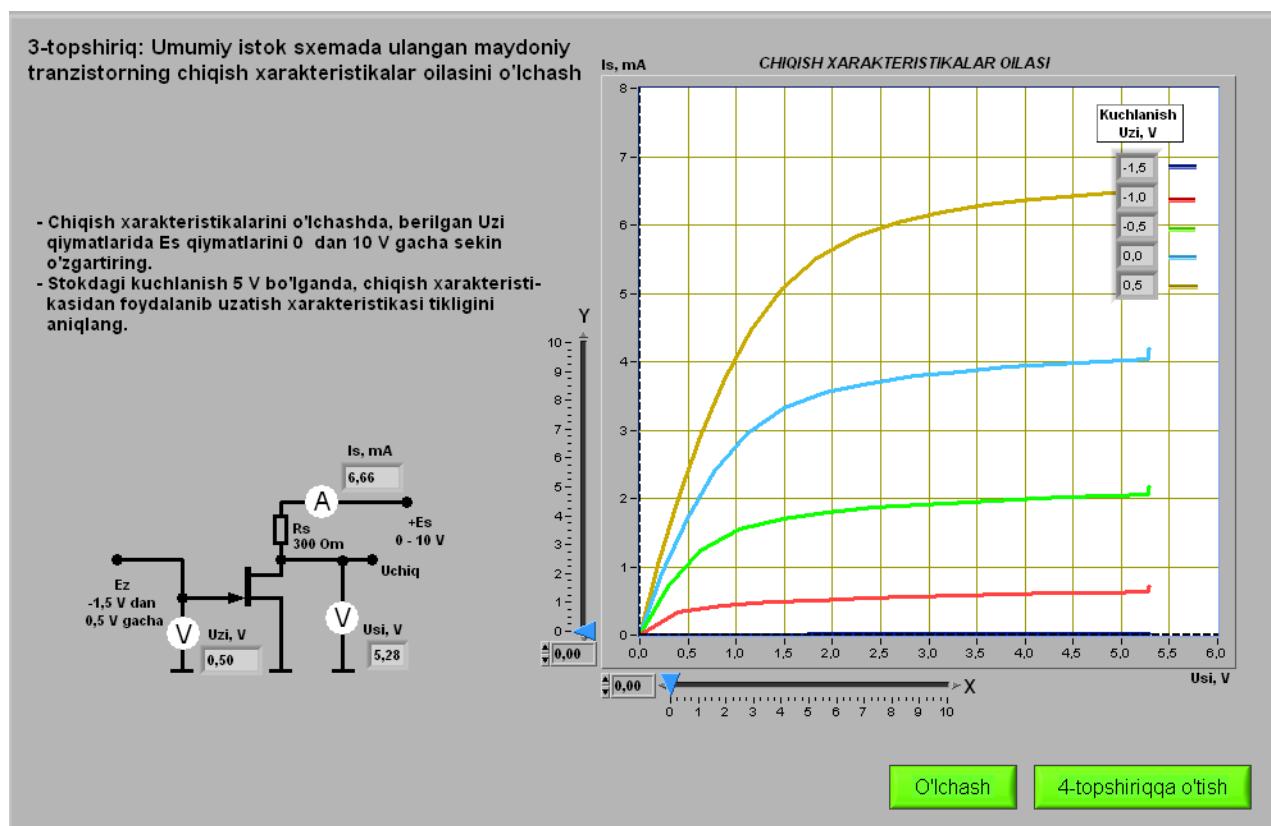
indikatorida kanal qarshiligi  $R_K$  ni zatvor – istok kuchlanish  $U_{ZI}$  ga bog‘liqlik grafigi hosil bo‘ladi.

Grafik indikatorida hosil bo‘lgan tasvirni hisobotga ko‘chiring.

4.2.2.VA panelidagi sozlagich yordamida zatvordagi EYuK manbai  $E_Z$  qiymatini o‘zgartirib,  $I_S$  stok toki qiymatini taxminan 0,01 mA qilib o‘rnating. Zatvor-istokdagi berkilish kuchlanishi qiymati  $U_{ZI,berk}$  ga mos keluvchi qarshilik  $R_{K,maks}$  qiymatini hisobotga yozib oling (tranzistorning berk holati).

4.2.3.VA panelidagi sozlagich yordamida zatvordagi EYuK manba kuchlanishi  $E_Z$  qiymatini o‘zgartirib, zatvor-istok kuchlanishni  $U_{ZI} = 0V$  qilib o‘rnating. Bu vaqtdagi qarshilik  $R_{K,min}$  qiymatini hisobotga yozib oling (tranzistorning ochiq holati).

4.2.4.VA tashqi panelidagi “3-topshiriqqa o‘tish” tugmasini bosing. Ekranda 3-topshiriqni bajarishga mo’ljallangan VA tashqi paneli paydo bo‘ladi (12.14-rasm).



12.14-rasm. 3- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

### **3 - topshiriq. Umumiy istok sxemada ulangan maydoniy tranzistor chiqish xarakteristikalar oilasini o‘lchash**

4.3.1. VA panelidagi “O‘lchash” tugmasini bosing. Bunda VA grafik indikatorida tranzistorning stokidagi kuchlanish 0 V dan 10 V gacha tekis o‘zgartirilib, zatvor kuchlanishining berilgan  $U_{ZI} = -1,5 \text{ V}$ ;  $-1,0 \text{ V}$ ;  $-0,5 \text{ V}$ ;  $0 \text{ V}$ ;  $0,5 \text{ V}$  qiymatlarida  $I_S$  stok tokining  $U_{ZI}$  kuchlanishga bog‘liqlik grafiklari hosil bo‘ladi.  $U_{ZI}$  kuchlanishining muvozanat qiymatlari grafik maydonida aks ettiriladi.

4.3.2. Grafik indikatorda hosil bo‘lgan tasvirni hisobotga ko‘chiring. **MS Word** vositalari yordamida har bir egri chiziq uchun mos ravishda tranzistor zatvor-istok kuchlanishi qiymatlarini belgilab oling.

4.3.3.  $U_{SI}=5 \text{ V}$  bo‘lgan chiqish xarakteristikasidan o‘lchangan zatvor kuchlanishi qiymatlariga mos keladigan stok toki  $I_S$  qiymatini aniqlang.

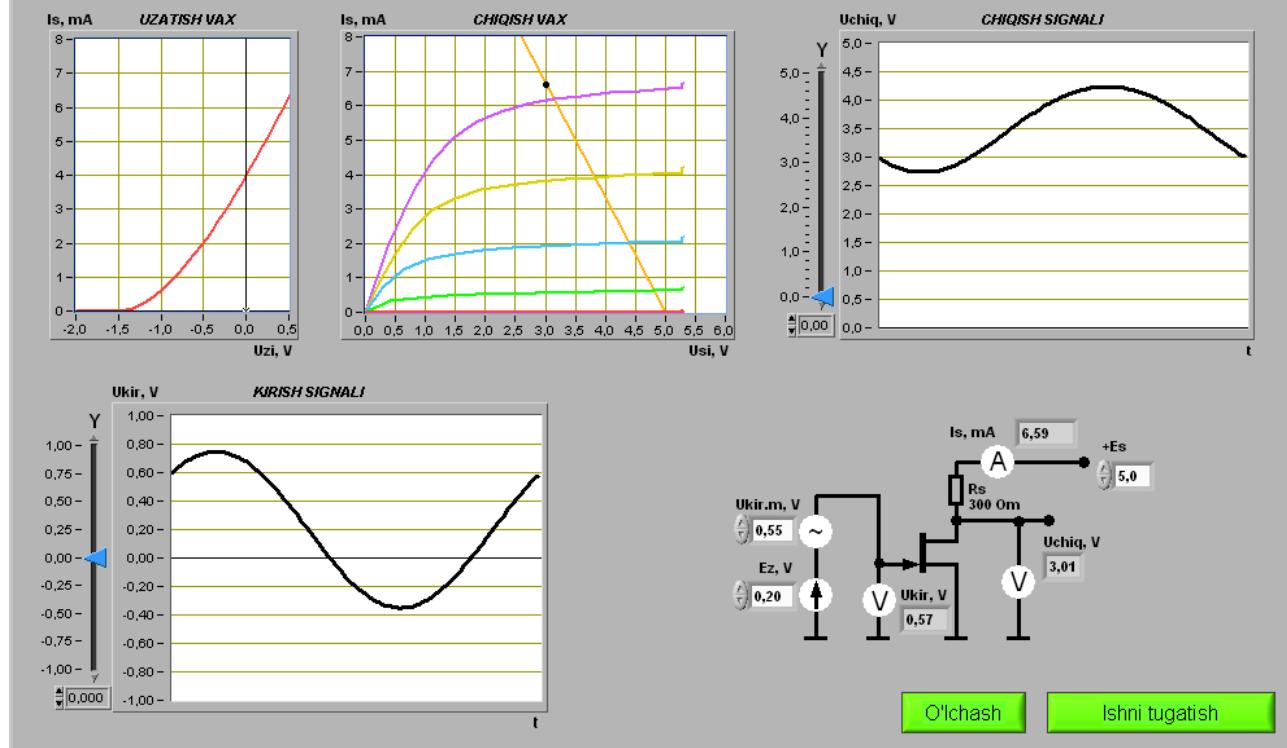
Buning uchun VA panelidagi “X”sozlagich yordamida vertikal vizir chiziqni chiqish xarakteristikasining gorizontal o‘qidagi 5V qiymati ro‘parasiga o‘rnating. So‘ngra “Y” sozlagichidan o‘zgartiriladigan gorizontal vizir chizig’i yordamida chiqish xarakteristikalari vertikal vizir chiziq bilan kesishadigan nuqtalarda stok toki qiymatini aniqlang. Olingan natijalarni hisobotga yozib oling.

4.3.4. Zatvor-istok kuchlanishining  $-1,0\text{V}$  dan  $0\text{V}$  gacha o‘zgarishi oralig‘ida tranzistor xarakteristika tikligini  $S = \Delta I_C / \Delta U_{ZI}$  formula yordamida aniqlang. Olingan natijani hisobotga yozib oling.

4.3.8. Stok qarshiligini  $R_S = 300 \text{ Om}$ , stokdagi EYuK manbai qiymatini  $E_S=5 \text{ V}$  deb tanlab oling va **MS Word** vositalari yordamida chiqish xarakteristikalari abssissa o‘qida  $E_S = 5\text{V}$  va ordinata o‘qida  $I_S = E_S/R_S$  nuqtalarga mos keluvchi yuklama chizig’ini o’tkazing.

4.3.6. Tranzistorning zatvor-istok kuchlanishi  $-1,0\text{V}$  va  $+0,5\text{V}$  ga teng bo‘lgan chiqish xarakteristikalari bilan yuklama chizig’i kesishadigan nuqtalar ( $I_{C.maks}$ ,  $U_{SI.maks}$  va  $I_{C.min}$ ,  $U_{SI.min}$ ) koordinatalari bilan aniqlanuvchi tranzistor aktiv rejimi chegaralarini baholang. Olingan natijalarni hisobotga kiriting.

4-topshiriq: Umumi istok sxemada ulangan maydoniy tranzistorli kaskad ishini tadqiq etish



12.15-rasm. 4- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

4.3.7. Aktiv rejimning o'rta nuqtasi uchun stok tok qiymati  $I_C^* = I_{C.maks} - I_{C.min}$  ni hisoblang va uzatish xarakteristikasidan unga mos keluvchi zatvor-istok kuchlanishi  $U_{ZI}^*$  qiymatini aniqlang.

4.3.5. VA tashqi panelidagi “4-topshiriqqa o'tish” tugmasini bosing. Ekranda 4-topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.15-rasm).

#### **4 - topshiriq. Umumi istok sxemada ulangan tranzistorli kaskad ishini tadqiq etish**

4.4.1. VA boshqaruv organlari yordamida kirish garmonik kuchlanish manbai amplitudasini  $U_{KIR.m}=0V$  va stokdagi EYuK kuchlanish manbai qiymatini  $E_s = 5V$  qilib o'rnating. “O'ichash” tugmasini bosing.

Tranzistor chiqish xarakteristikalarida yuklama chizig'i tasviri paydo bo'ladi. Olingan tasvirni 4.3.5 b.ni bajarishda olingan tasvir bilan solishtiring.

4.4.2. Zatvordagi EYuK siljish manbai  $E_z$  qiymatini sozlab zatvor-istok kuchlanishi  $U_{ZI}^*$  qiymatini 4.3.7 b.da olingan qiymatga mos ravishda

o‘rnating. Umumiy istok sxemadagi tranzistorli kuchaytirgichni statik rejimi parametrlarini o‘lchang va 5.1- jadvalga kriting.

### 5.1- jadval

$U_{ZI}$ , V	$I_C$ , mA	$U_{SI}$ , V

4.4.3. Kirish signali amplitudasi  $U_{KIR.m}$  ni sekin o‘zgartirib, VA grafik indikatorida maksimal buzilmagan chiqish signalini hosil qiling. Chiqish signali tasvirini hisobotga ko‘chiring. Ostsilogrammalarini solishtiring, kuchaytirgich kirishi va chiqishidagi signallar fazalari nisbati haqida xulosa chiqaring.

4.4.4. VA yordamida kirish  $U_{KIR}$  va chiqish  $U_{CHIQ}$  signallari amplitudalari qiymatlarini o‘lchang. Buning uchun grafik indikatorlarining vizir chiziqlaridan foydalanib, kirish va chiqish signallari ossilogrammalarida ko‘rsatilgan kuchlanish qiymatlari uchun maksimal va minimal oniy qiymatlarini aniqlang. Kuchlanish qiymatlarini hisoblashda VA sozlagichlari bilan moslashtirilgan raqamli indikatordan foydalaning. Signal amplitudalarini aniqlashda  $U_m = (U_{max} - U_{min})/2$  formuladan foydalaning. Olingan natijalarini hisobotga yozib oling.

4.4.5. Kirish va chiqish signallari amplitudalari qiymatlaridan foydalanib, kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyentini  $K_U = U_{CHIQ.m}/U_{KIR.m}$ . formula yordamida aniqlang. Natijani hisobotga kriting.

4.4.6. Kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyentini  $K_U = S \cdot R_C$  formula yordamida hisoblab toping. Bu yerda 4.3.4 b.da hisoblab topilgan  $S$  qiymatidan foydalaniladi. Natijani hisobotga yozib oling. Bu kattalikning o‘lchangan va hisoblab topilgan natijalarini solishtiring. Olingan natijani tushuntiring.

4.4.7. Ishchi nuqtaning kuchaytirgich ishiga ta’sirini tadqiq eting. Buning uchun zatvordagi EYuK siljish manbai  $E_Z$  qiymatini sozlab 4.3.7 b.da olingan  $U_{ZI}^*$  qiymatini taxminan 30% ga avval oshiring, so‘ngra kamaytiring. Chiqish signali buzilishini kuzating. Ikkala holat uchun VA grafik indikatori ko‘rsatmalarini hisobotga ko‘chiring. Chiqish signalidagi buzilishlar sabablarini tushuntiring.

4.4.8. VA ni o‘chiring, buning uchun VA ning tashqi panelidagi “**Ishni tugatish**” tugmasini bosing.

## **5. Nazorat savollari**

1. Qanday tranzistorlar maydoniy yoki unipolyar deb ataladi ? Bu nomlar kelib chiqish sabablarini tushuntiring.
2. Zatvori izolyatsiyalangan tranzistor qanday tuzilishga ega ? Nima sababdan ularni MDYA – tranzistorlar deb atashadi ?
3. p-n – o‘tish bilan boshqariladigan maydoniy tranzistorlar qanday tuzilishga ega ?
4. p-n – o‘tish bilan boshqariladigan va zatvori izolyatsiyalangan maydoniy tranzistorlarning ishlash prinsipida qanday farq bor ?
5. Kanali qurilgan va induksiyalangan MDYA – tranzistorlar nimasi bilan farqlanadi ?
6. Sizga ma’lum bo‘lgan maydoniy tranzistorlarning VAXlari bir-biridan nimasi bilan farqlanadi?
7. Turli maydoniy tranzistorlarning chiqish xarakteristikalarida farq bormi ?
8. Maydoniy tranzistorlarning VAXlarida qanday sohalarni ajratib ko‘rsatish mumkin ?
9. Chiqish xarakteristikasidagi ishchi nuqta holatiga qarab maydoniy tranzistorlar qo‘llanilish xususiyatlari qanday ?
10. Maydoniy tranzistorning qanday ulanish sxemalari ma’lum ? Ularning asosiy xarakteristikalarini keltiring.
11. Maydoniy tranzistorlar bipolyar tranzistorlarga nisbatan qanday afzalliklarga ega ?
12. Maydoniy tranzistor parametrlari qanchalik aniq o‘lchangan ? Olingan natijalarning sifati nimalarga bog‘liq ?

## **6-laboratoriya ishi**

### **OPERATSION KUCHAYTIRGICH ASOSIDAGI SXEMALARINI TADQIQ ETISH**

#### **1. Ishning maqsadi**

- operatsion kuchaytirgich xarakteristikalari bilan tanishish;
- operatsion kuchaytirgich asosidagi analog signallarni o‘zgartirish sxemalarining tuzilish prinsiplari bilan tanishish;
- operatsion kuchaytirgich asosidagi inverslaydigan va inverslamay-digan kuchaytirgichlarni tadqiq etish;
- analog signallarni integrallovchi va differensiallovchi sxemalarni tadqiq etish.

## **2. Ish bajarish yuzasidan ma'lumotlar**

Ish bajarishdan avval quyidagilar bilan taniishib chiqish tavsiya etiladi:

- operatsion kuchaytirgich tuzilmasi va asosiy xarakteristikalar;
- operatsion kuchaytirgich asosida kuchaytirgichlar qurish usullari;
- operatsion kuchaytirgich asosida analog signallarni o'zgartiruvchi qurilmalarini qurish usullari.

## **3. Laboratoriya stendi tavsifi**

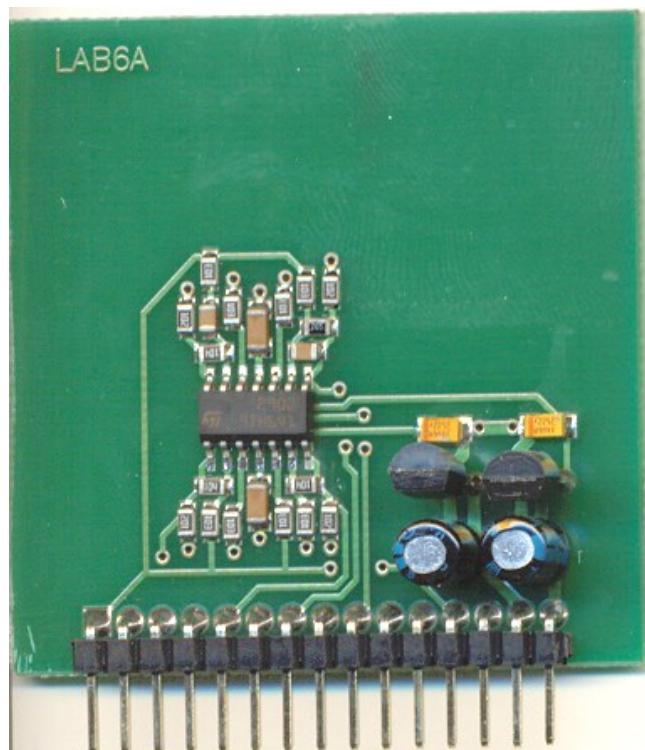
Laboratoriya stendi tarkibiga quyidagilar kiradi:

- asosiy laboratoriya stendi;
- operatsion kuchaytirgich asosidagi sxemalarni tadqiq etish uchun **Lab6A** laboratoriya moduli.

## **4. Topshiriqlar**

**MS Word** tahririda hisobot shablonini tayyorlang.

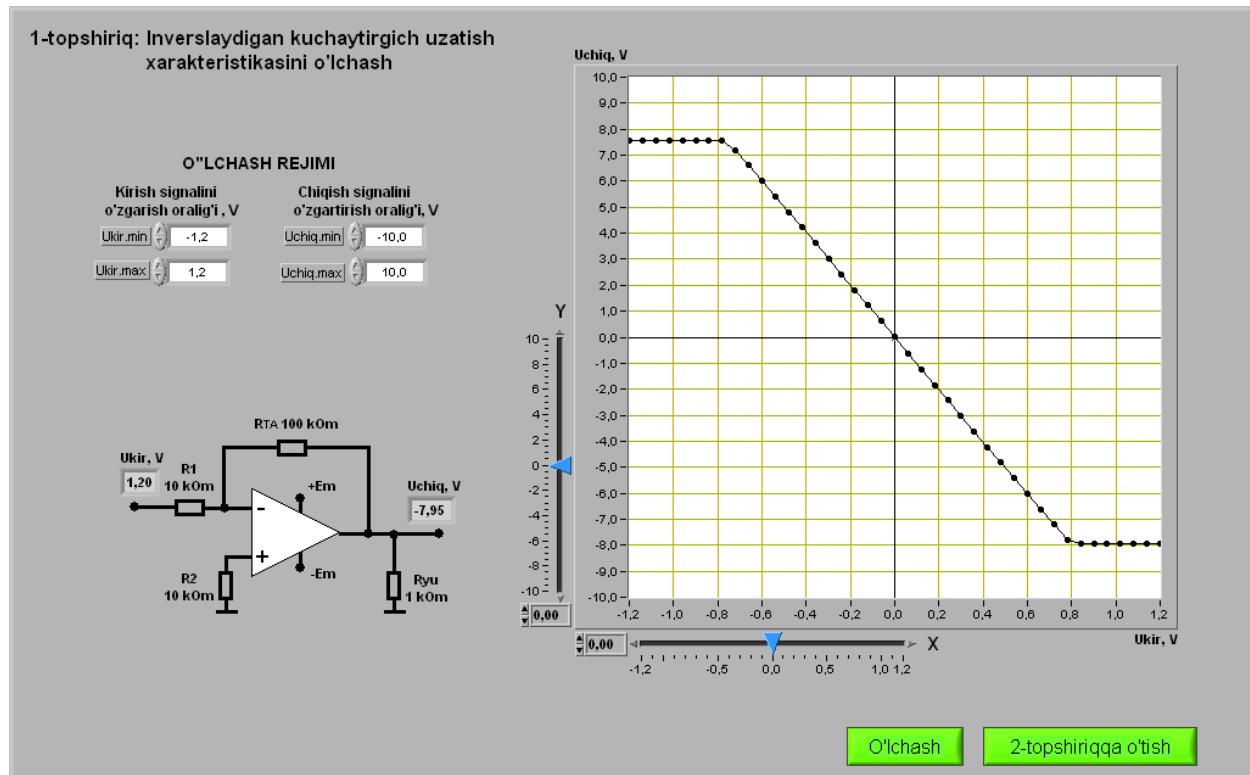
NI ELVIS laboratoriya stansiyasining maket platasiga **Lab6A** laboratoriya modulini o'rnatiting. Modulning tashqi ko'rinishi 12.16 – rasmda keltirilgan.



12.16-rasm. Operatsion kuchaytirgich asosidagi sxemalarni tadqiq etishda qo'llaniladigan **Lab6A** modulining tashqi ko'rinishi.

## Lab-6.vi dasturini ishga tushiring.

Ishning maqsadi bilan tanishib chiqqach “**Ishni boshlash**” tugmasini bosing. Ekranda 1-topshiriqni bajarishda qo‘llaniladigan VA tasviri paydo bo‘ladi (12.17-rasm).

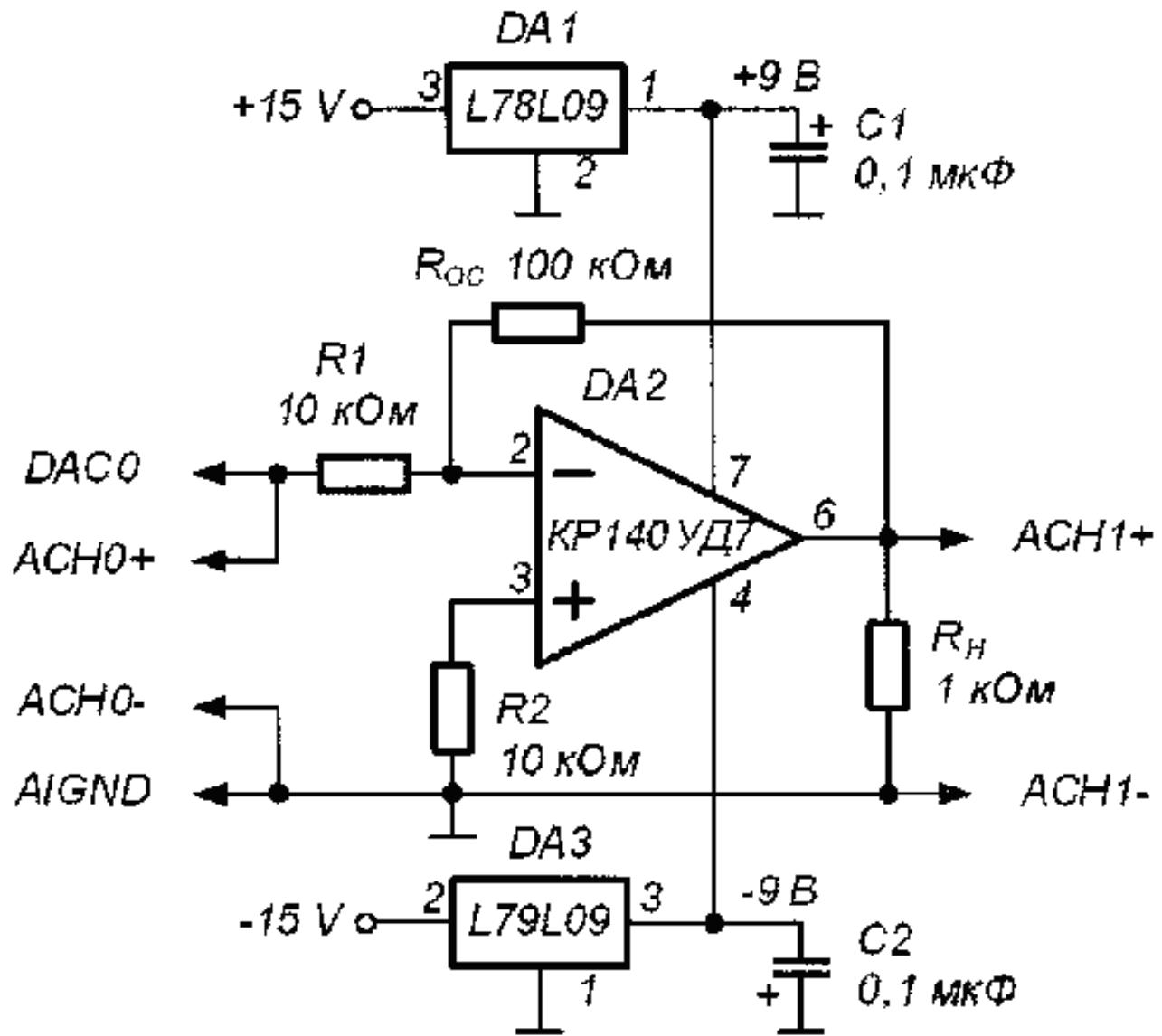


12.17-rasm. 1- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

## 1 - topshiriq. Inverslaydigan kuchaytirgich uzatish xarakteristikasini o'lchash

Inverslaydigan kuchaytirgich xarakteristikalarini tadqiq etish uchun 12.18-rasmda keltirilgan sxemadan foydalanoladi.

**Izoh:** Operatsion kuchaytirgich asosidagi barcha sxemalarda kuchlanish manbai qiymatini yo15V dan yo9V gacha pasaytirish maqsadida DAI L78L09 (chiqish kuchlanishi +9V) hamda DA3 L79L09 (chiqish kuchlanishi -9V) turdagи kuchlanish stabilizatorlari qo‘llanilgan bo‘lib, ular operatsion kuchaytirgich chiqishidagi signalning o‘zgarish diapazonini DAQ-platadagi analog-raqamli o‘zgartirgich kanali o‘lchash oralig‘i (yo10V) bilan muvofiqlashtirish uchun zarur.



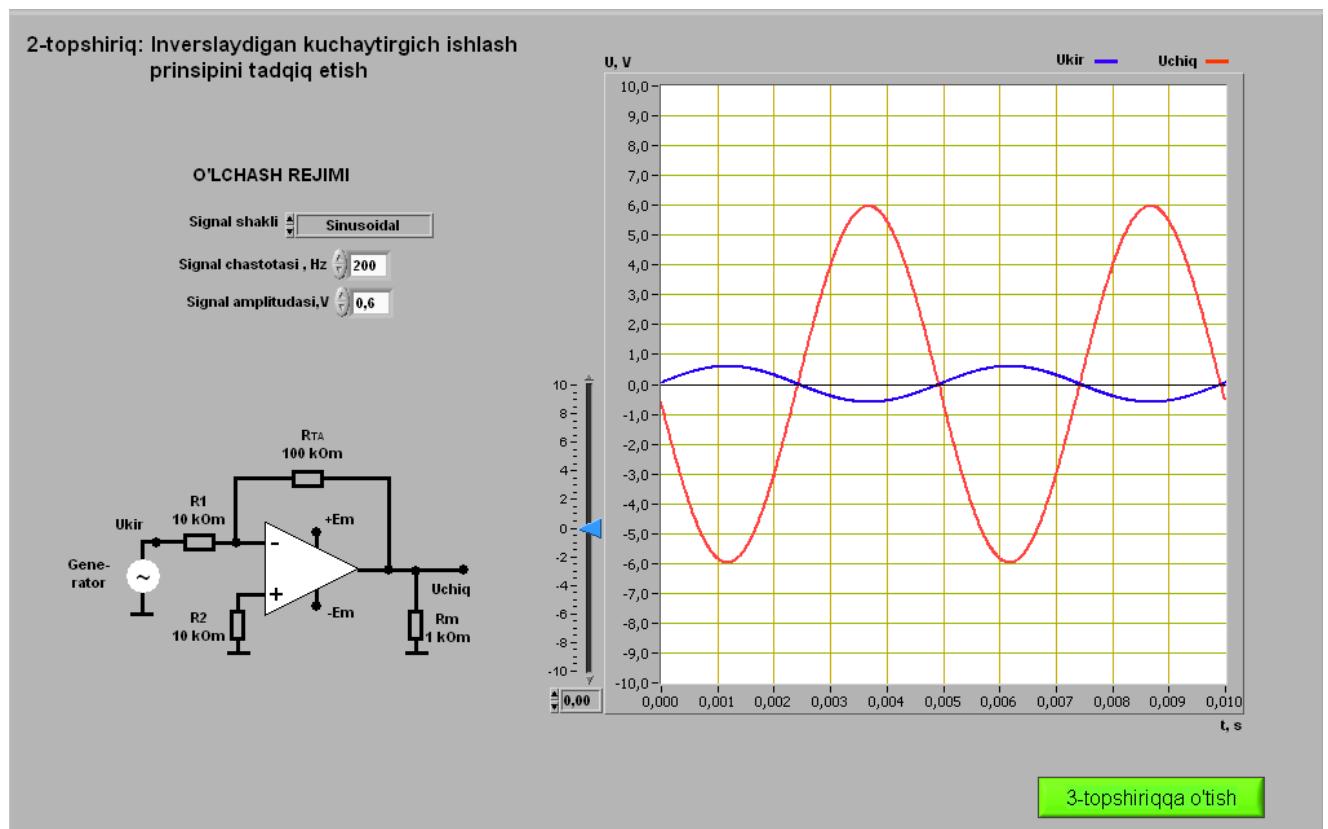
12.18-rasm. Inverslaydigan kuchaytirgich xarakteristikalarini tadqiq etishda qo'llaniladigan prinsipial elektr sxema.

4.1.1. VA tashqi panelidagi boshqaruv elementlari yordamida kirish signali o'zgarish diapazonini (tavsiya etilayotgan qiymatlar  $U_{KIR,min}=-1,2$  V,  $U_{KIR,max}=2$  V) hamda chiqish signali o'zgarish diapazonini (tavsiya etilayotgan qiymatlar  $U_{CHIQ,min}=-10$  V,  $U_{CHIQ,max}=10$  V) o'mating. VA panelidagi “O'lchash” tugmasini bosing. VA ning grafik indikatorida inverslaydigan kuchaytirgich uzatish xarakteristikasi tasviri hosil bo'ladi. Olingan grafikni hisobotga ko'chiring.

4.1.2. Uzatish xarakteristikasidan sxema chiqishidagi signalni chegaralovchi musbat  $U_{cheq+}$  va manfiy  $U_{cheq-}$  kuchlanish qiymatlarini aniqlang. Buning uchun VA sozlagichi yordamida o'zgartiriladigan gorizonttal vizir chiziqdan foydalaning. Natijani hisobotga kriting.

4.1.3. Inverslaydigan kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyentini aniqlang. Buning uchun vizir chiziqlari yordamida uzatish xarakteristikasining tik sohasida ixtiyoriy ikki nuqta koordinatalarni belgilab oling va  $K_U = (U_{CHIQ.2} - U_{CHIQ.1}) / (U_{KIR.2} - U_{KIR.1})$  formula yordamida hisoblashni amalgalash oshiring. Natijani hisobotga kriting.

4.1.4. VA tashqi panelidagi “**2-topshiriqqa o’tish**” tugmasini bosing. Ekranda 2-topshiriqni bajarishga mo’ljallangan VA tashqi paneli paydo bo’ladi (12.19-rasm).



12.19 – rasm. 2- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

## **2 - topshiriq. Inverslaydigan kuchaytirgich ishlash prinsipini tadqiq etish**

4.2.1. VA tashqi panelidagi boshqaruv elementlari yordamida quyidagi o’lchash rejimini o’rnating: signal shakli – **sinusoidal**, signal chastotasi – **200 Gs**. Kirish signali amplitudasi kattaligi shunday tanlanadi-ki, VA grafik indikatorida kuzatilayotgan chiqish signali buzilishlardan holi va kuzatuv uchun qulay bo’lsin. Hosil bo’lgan chiqish signali tasvirini ma’lumotlar buferiga, so’ngra esa hisobot varag‘iga ko’chiring.

4.2.2. VA grafik indikatorlaridagi kirish va chiqish signallari tasviridan, VA gorizontal vizir chiziqlari yordamida kirish signali amplitudasi  $U_{KIR.m}$  hamda chiqish signali amplitudasi  $U_{CHIQ.m}$  ni aniqlang. Olingen natijalar yordamida inverslaydigan kuchaytirgichning kuchaytirish koeffitsiyentini  $K = R_{TA}/R_1$  formula orqali hisoblang.

**Izoh:** Signal amplitudasini aniqlash uchun uni maksimal  $U_{max}$  va minimal  $U_{min}$  oniy qiymatlarini aniqlash va  $U_m = (U_{max} - U_{min})/2$  formula yordamida hisoblashni amalga oshirish kerak.

VA grafik indikatoridagi tasvirlardan foydalanib, inverslaydigan kuchaytirgich kirishi va chiqishidagi signal fazalarini taqqoslang. Inverslaydigan kuchaytirgich signal fazalarini o'zgartirishi haqida xulosa chiqaring va uni hisobotga yozib oling.

4.2.3. Inverslaydigan kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyentini hisoblang. Buning uchun  $K = R_{TA}/R_1$  formuladan foydalaning. Natijani hisobotga yozib oling.

Uzatish xarakteristikasidan (4.1.3 b.), o'lchash natijalari (4.2.2 b.) hamda hisoblab topilgan (4.2.3 b.) kuchaytirish koeffitsiyentlari qiymatlarini taqqoslang. Hulosa chiqaring va uni hisobotga kriting.

4.2.5. VA tashqi panelidagi “**3-topshiriqqa o'tish**” tugmasini bosing. Ekranda 3-topshiriqni bajarishga mo'ljallangan VA tashqi paneli paydo bo'ladi (12.20-rasm).

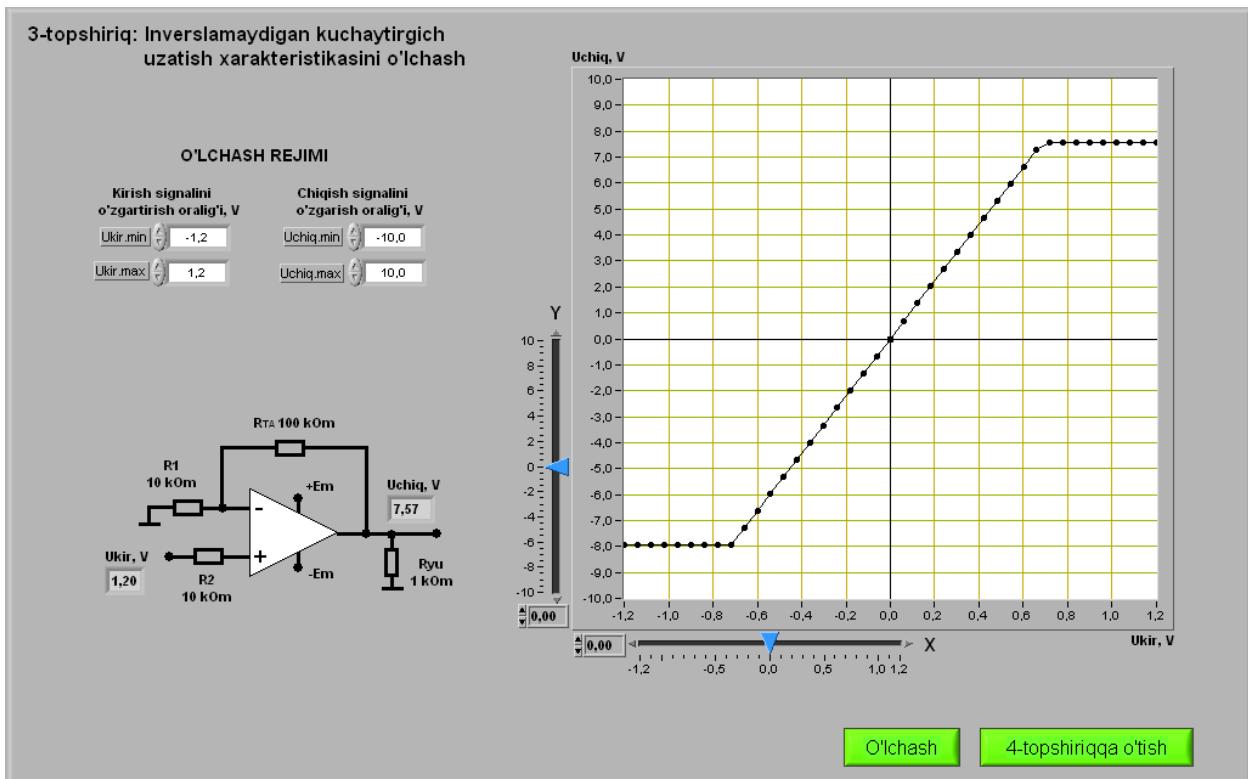
### **3-topshiriq. Inverslamaydigan kuchaytirgich uzatish xarakteristikasini o'lchash**

Inverslamaydigan kuchaytirgich xarakteristikalarini tadqiq etish uchun 12.38-rasmida keltirilgan sxemadan foydalанилди.

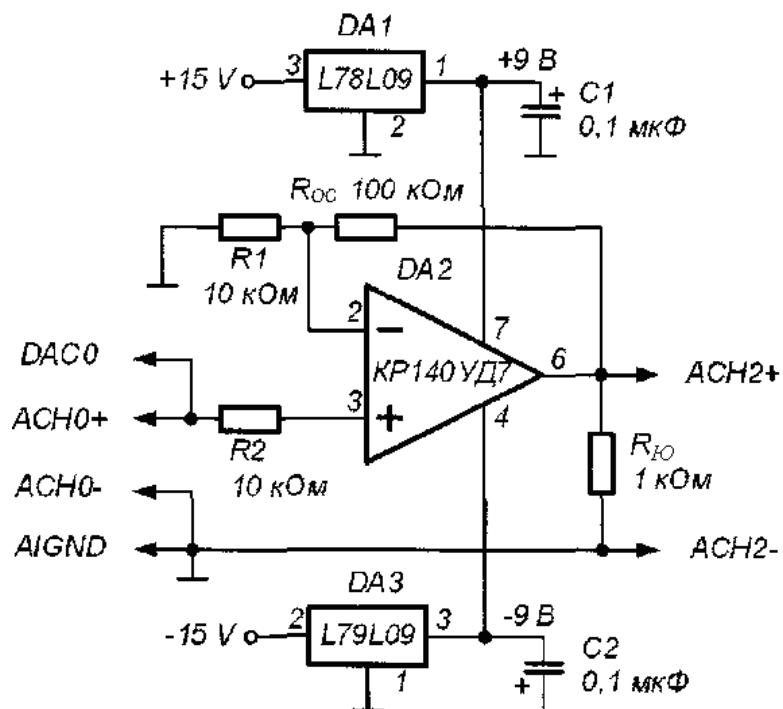
4.3.1. VA tashqi panelidagi boshqaruv elementlari yordamida kirish signali o'zgarish diapazonini (tavsiya etilayotgan qiymatlar  $U_{KIR,min}=-1,2$  V,  $U_{KIR,max}=2$  V) hamda chiqish signali o'zgarish diapazonini (tavsiya etilayotgan qiymatlar  $U_{CHIQ,min}=-10$  V,  $U_{CHIQ,max}=10$  V) o'rnating. VA panelidagi “**O'lchash**” tugmasini bosing. VA ning grafik indikatorida inverslamaydigan kuchaytirgich uzatish xarakteristikasi tasviri hosil bo'ladi.

Olingen grafikni hisobotga ko'chiring.

4.3.2. Uzatish xarakteristikasidan sxema chiqishidagi signalni chegaralovchi musbat  $U_{cheq+}$  va manfiy  $U_{cheq-}$  kuchlanish qiymatlarini aniqlang. Buning uchun VA sozlagichi yordamida o'zgartiriladigan gorizontal vizir chiziqdan foydalaning. Natijani hisobotga kriting.



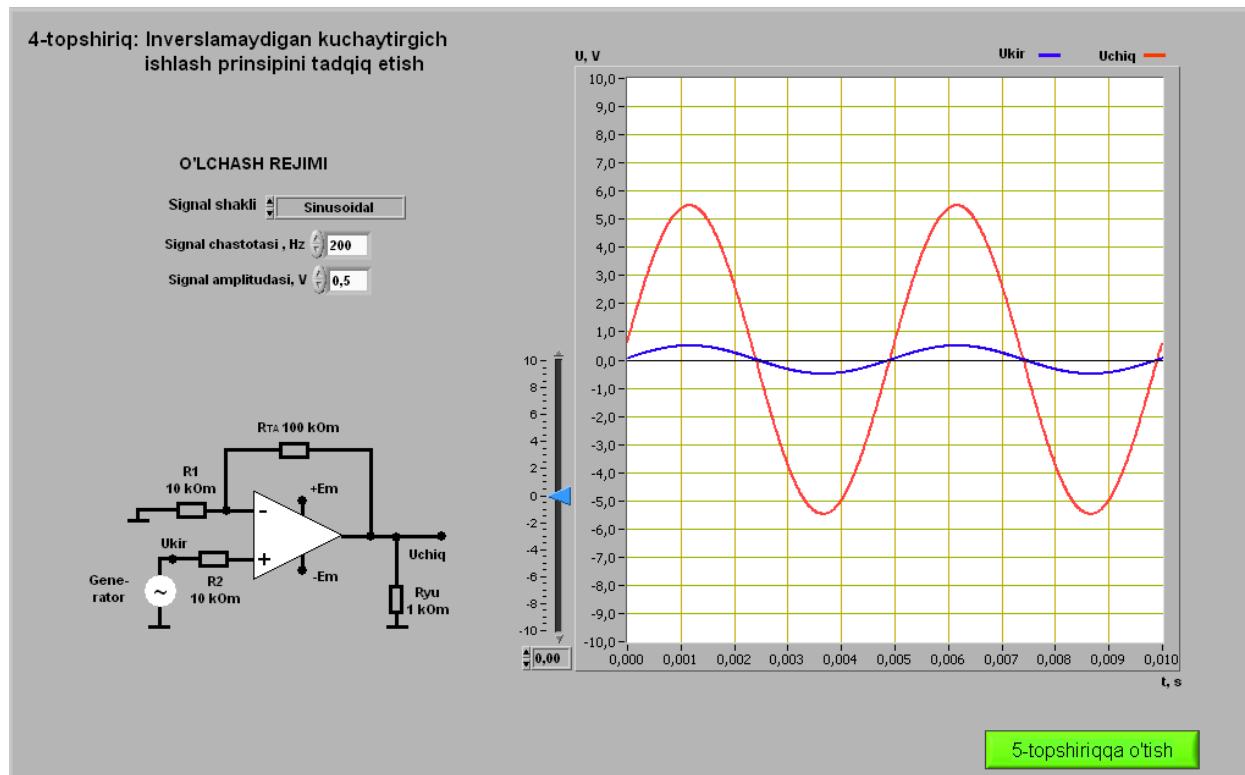
12.20-rasm. 3- topshiriqni bajarishdagи VA tashqi paneli.



12.21-rasm. Inverslamaydigan kuchaytirgich xarakteristikalarini tadqiq etishda qo'llaniladigan prinsipial elektr sxema.

Sxemaning kuchaytirish koeffitsiyentini 4.1.3 b.da keltirilgan usul bilan aniqlang. Natijani hisobotga yozib oling.

4.3.3. VA tashqi panelidagi “**4-topshiriqqa o’tish**” tugmasini bosing. Ekranda 4-topshiriqni bajarishga mo’ljallangan VA tashqi paneli paydo bo’ladi (12.22-rasm).



12.22-rasm. 4- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

#### **4 - topshiriq. Inverslamaydigan kuchaytirgich ishslash prinsipini tadqiq etish**

4.4.1. VA tashqi panelidagi boshqaruv elementlari yordamida quyidagi o’lchash rejimini o’rnating: signal shakli – **sinusoidal**, signal chastotasi – **200 Gs**. Kirish signali amplitudasi kattaligi shunday tanlanadi-ki, VA grafik indikatorida kuzatilayotgan chiqish signali buzilishlardan holi va kuzatuv uchun qulay bo’lsin. Hosil bo’lgan chiqish signali tasvirini ma’lumotlar buferiga, so’ngra esa hisobot varag’iga ko’chiring.

VA grafik indikatoridagi tasvirlardan foydalanib, inverslamaydigan kuchaytirgich kirishi va chiqishidagi signal fazalarini taqqoslang.

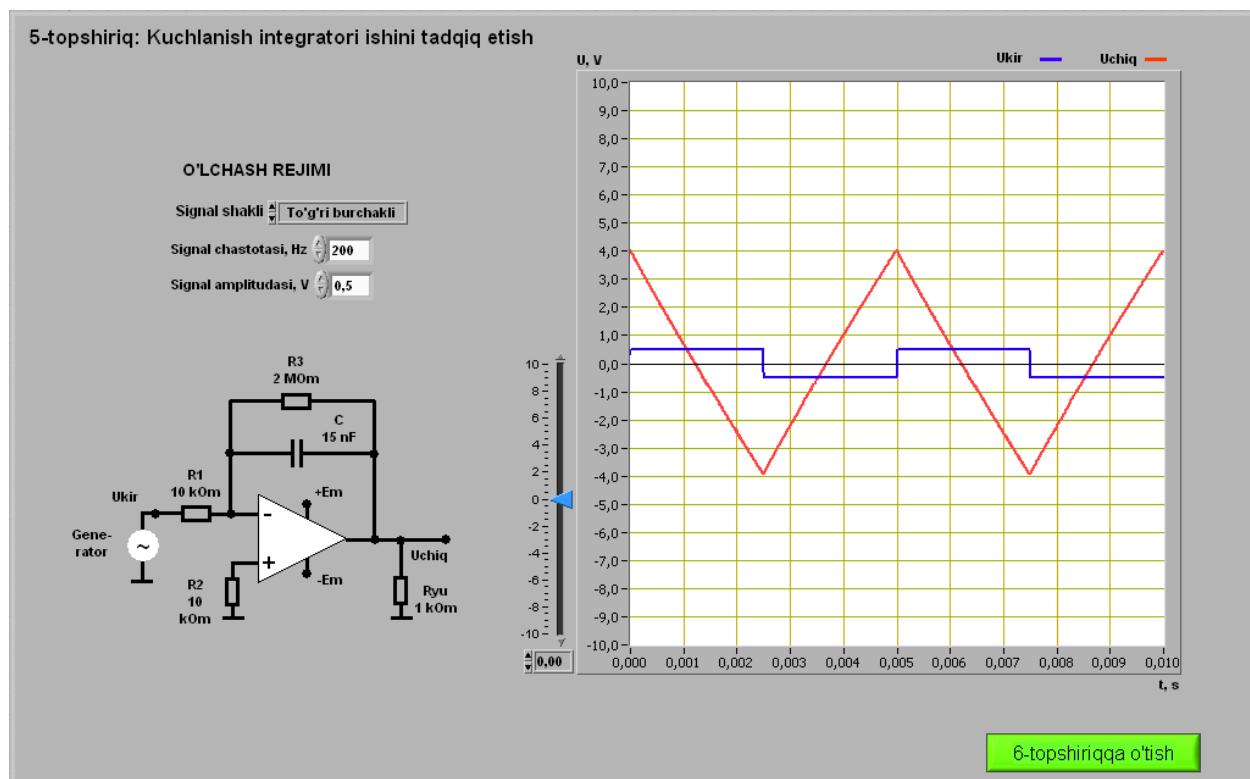
Inverslamaydigan kuchaytirgichda signal fazasi o‘zgarishi haqida xulosa chiqaring va uni hisobotga yozib oling.

4.4.2. Inverslamaydigan kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyentini hisoblang. Buning uchun  $K=R_{TA}/R_1$  formuladan foydalaning. Natijani hisobotga yozib oling.

Ossilogrammadan VA vizir chiziqlari yordamida kirish signali amplitudasi  $U_{KIR.m}$  hamda chiqish signali amplitudasi  $U_{CHIQ.m}$  ni aniqlang. Inverslamaydigan kuchaytirgich kuchaytirish koeffitsiyentini  $K=U_{CHIQ.m}/U_{KIR.m}$  formula yordamida hisoblang. Natijani hisobotga yozib oling.

Uzatish xarakteristikasidan (4.3.2 b.), o‘lchash natijalari asosidagi (4.4.3 b.) hamda hisoblab topilgan (4.4.2 b.) kuchaytirish koeffitsiyentlari qiymatlarini taqqoslang. Hulosa chiqaring va uni hisobotga kiriting.

4.4.4. VA tashqi panelidagi “**5-topshiriqqa o‘tish**” tugmasini bosing. Ekranda 5-topshiriqni bajarishga mo’ljallangan VA tashqi paneli paydo bo‘ladi (12.23-rasm).



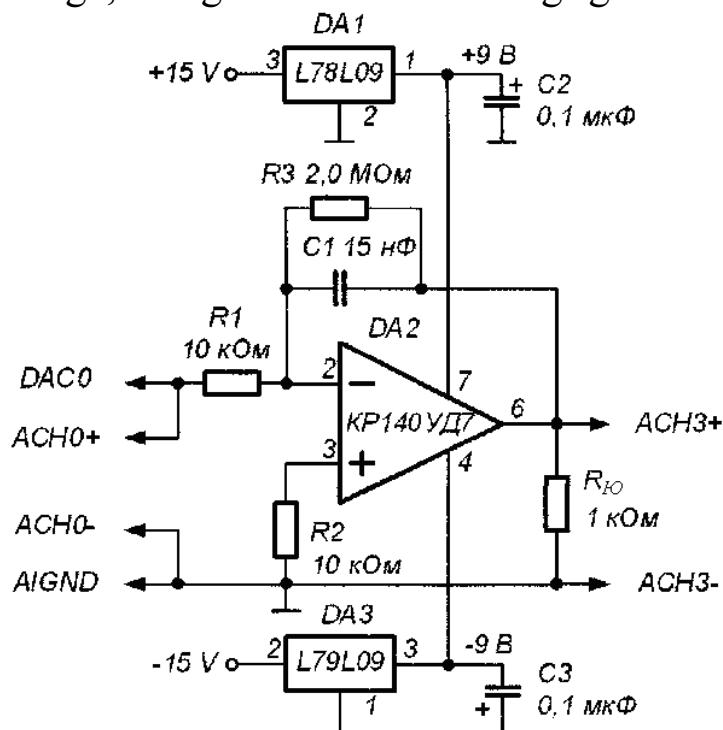
12.23-rasm. 5- topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

## 5 - topshiriq. Kuchlanish integratori ishini tadqiq etish

Kuchlanish integratori ishini tadqiq etish uchun 12.24-rasmda keltirilgan elektr sxemani yig‘ing.

4.5.1. VA tashqi panelidagi boshqaruv elementlari yordamida quyidagi o‘lchash rejimini o‘rnating: signal shakli – **to‘g‘ri burchak**, signal chastotasi – **200 Гс**. Integrator kirishidagi signal amplitudasi kattaligi shunday tanlanadi-ki, VA grafik indikatorida kuzatilayotgan chiqish signali buzilishlardan holi va kuzatuv uchun qulay bo‘lsin.

VA grafik indikatorida uch burchak shakliga yaqin ko‘rinishdagi chiqish signali (integrallash natijasi) hosil bo‘ladi va uning tasvirini ma’lumotlar buferiga, so‘ngra esa hisobot varag‘iga ko‘chiring.



12.24-rasm. Kuchlanish integratori ishini tadqiq etishda  
qo‘llaniladigan prinsipial elektr sxema.

4.5.2. VA grafik indikatorida hosil bo‘lgan chiqish signali tasviridan foydalanib, uni o‘zgarish tezligini aniqlang va hisobotga kriting. Buning uchun vizir chiziqlari yordamida signalning maksimal  $U_{\max}$  va minimal  $U_{\min}$  oniy qiymatlarini aniqlang va

$$\frac{\Delta U_{CHIQ}}{\Delta t} = \frac{2(U_{\max} - U_{\min})}{T}$$

kattalikni hisoblang.

Sxema elementlari parametrleri qiymatlaridan foydalanib, ideal integrator formulasi

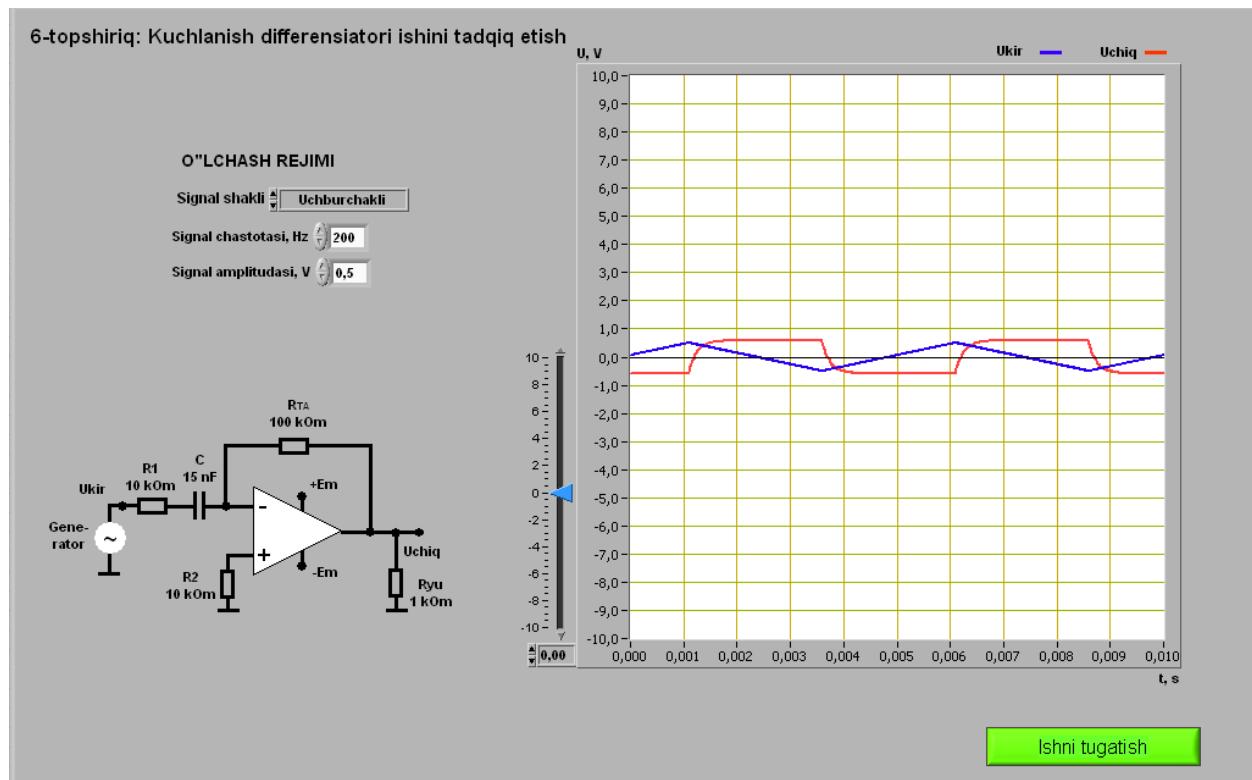
$$\frac{\Delta U_{CHIQ}}{\Delta t} = -\frac{U_{KIR}}{R_1 \cdot C}$$

dan chiqish signalining o‘zgarish tezligini aniqlang va hisobotga yozib oling.

O‘lchash hamda hisoblashlar natijalarida olingan integrator chiqishidagi signal qiymatini taqqoslang. Integratorning ideallik darajasi haqida xulosa chiqaring.

**4.5.3. Sinusoidal, uch burchak va arrasimon** shakldagi kirish sinallari uchun ham chiqish signali ostsilogrammalarini hosil qiling va hisobotga kriting. Olingan natijalarni izohlang. Sinusoidal shakldagi kirish sinali uchun integrator kirishi va chiqishidagi signal fazalari farqini baholang. Olingan natijani izohlang.

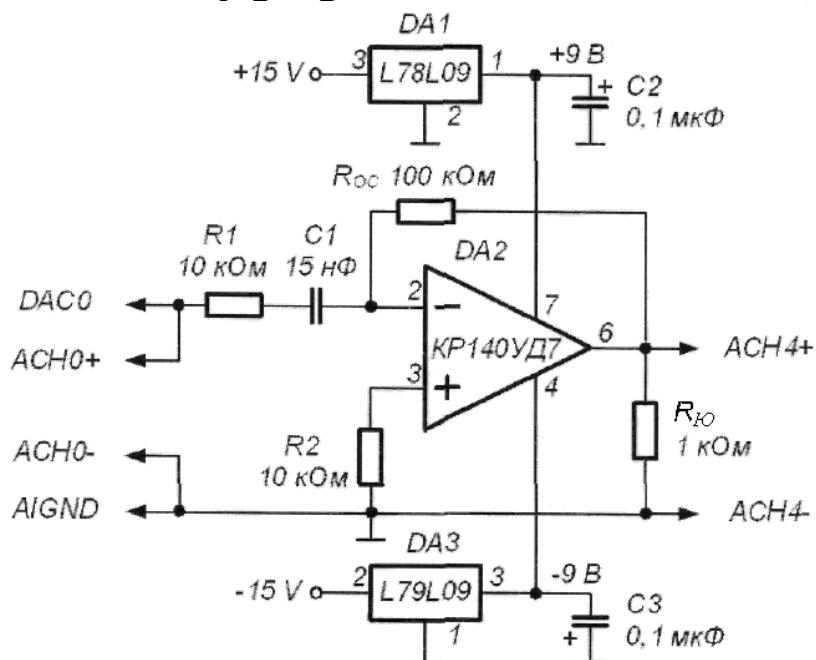
**4.5.4. VA tashqi panelidagi “6-topshiriqqa o‘tish”** tugmasini bosing. Ekranda 6-topshiriqni bajarishga mo’ljallangan VA tashqi paneli paydo bo‘ladi (12.25-rasm).



12.25-rasm. 6 - topshiriqni bajarishdagi VA tashqi paneli.

### 6 - topshiriq. Kuchlanish differensiatori ishini tadqiq etish

Kuchlanish differensiatori ishini tadqiq etish uchun 12.26-rasmda keltirilgan elektr sxemani yig‘ing.



12.26-rasm. Kuchlanish differensiatori ishini tadqiq etishda qo‘llaniladigan prinsipial elektr sxema.

4.6.1. VA tashqi panelidagi boshqaruv elementlari yordamida quyidagi o‘lhash rejimini o‘rnating: signal shakli – **uch burchak**, signal chastotasi – **200 Gs**. Differensiator kirishidagi signal amplitudasi kattaligi shunday tanlanadi-ki, VA grafik indikatorida kuzatilayotgan chiqish signali buzilishlardan holi va kuzatuv uchun qulay bo‘lsin.

VA grafik indikatorida shakli to‘g‘ri burchakka yaqin ko‘rinishdagi chiqish signali (differensiallash natijasi) hosil bo‘ladi. Hosil bo‘lgan chiqish signali tasvirini ma’lumotlar buferiga, so‘ngra esa hisobot varag‘iga ko‘chiring.

4.6.2. VA grafik indikatorida hosil bo‘lgan chiqish signali tasviridan foydalanib, VA vizir chiqiziqlari yordamida muvozanatlashgan qiymati sohasida chiqish signali amplitudasi  $U_{CHIO.m}$  ni aniqlang. Natijani hisobotga yozib oling.

4.6.3. VA grafik indikatoridagi kirish signali tasviridan foydalanib, uning o‘zgarish tezligini aniqlang va hisobotga kiritting. Buning uchun

$$\frac{\Delta U_{KIR}}{\Delta t} = \frac{4U_m}{T}$$

formuladan foydalaning.

4.6.4. Berilgan sxema elementlari parametrlari hamda 4.6.3 b.da aniqlangan kirish sinalining o‘zgarish tezligi qiymatidan foydalanib, ideal differensiator formulasi

$$U_{CHIQ} = -R_{TA} \cdot C \cdot \frac{\Delta U_{KIR}}{\Delta t}$$

dan chiqish kuchlanishi amplituda qiymatini aniqlang.

4.6.5.O'lhash (4.6.2 b.) hamda hisoblashlar (4.6.4 b.) natijalarini taqqoslang. Differentsiatorning ideallik darajasi haqida xulosa chiqaring.

4.6.6.**Sinusoidal, to'g'ri burchak va arrasimon** shakldagi kirish sinallari uchun ham chiqish signali ostsilogrammalarini hosil qiling va hisobotga kriting. Olingan natijalarni izohlang.

4.6.7.Sinusoidal shakldagi kirish sinali uchun differensiator kirishi va chiqishidagi signal fazalari farqini baholang. Olingan natijani izohlang.

4.6.8.VA ni o'chiring, buning uchun VA ning tashqi panelidagi “**Ishni tugatish**” tugmasini bosing.

## 5. Nazorat savollari

1. Operatsion kuchaytirgich nima ?
2. Operatsion kuchaytirgichning asosiy xarakteristikalari va ularni o'lhash usullarini sanab bering.
3. OK asosidagi mashtabli o'zgartirgichlar sxemalari va uzatish koeffitsiyentini hisoblash ifodalarini keltiring.
4. OK asosidagi inverslaydigan kuchaytirgich kirishi va chiqishidagi signal fazalari farqi qanday ? Sababi ?
5. OK asosidagi inverslamaydigan kuchaytirgich kirishi va chiqishidagi signal fazalari farqi qanday ? Sababi ?
6. OK asosidagi kuchaytirgich chiqish kuchlanishining doimiy tashkil etuvchisi nima bilan aniqlanadi ?
7. Kuchlanish integratori sxemasini hamda uning kirishi va chiqishidagi signallarning vaqt diagrammalarini keltiring.
8. Integrator chiqishidagi signalning o'zgarish tezligi qanday hisoblanadi ?
9. Kuchlanish integratori sxemasini va chiqish signallarini hisoblash ifodasini keltiring.
10. Differensiator chiqishidagi signal uning kirishidagi signal o'zgarish tezligiga qanday bog'liq ?
11. Qanday xolda OK asosidagi elektr sxemalar ishlash prinsipini izohlashda ideal OK ishini ifodalovchi munosabatlardan foydalanish mumkin ?
12. OK asosidagi elektr sxemalar parametrlari qanchalik aniq o'lchan ? Olingan natjalarning sifati nimalarga bog'liq ?

---

---

## FOYDALANILGAN ADABIYOTLAR

1. Introductory Circuit Analysis. By Robert L Boylestad, Twelf th Edition Pearson New International Edition, 2014. p. 1096.
2. Fundamentals of Digital Logic with Verilog Design Third edition Stephen Brown and Zvonlo Vranesic 2014, p.864.
3. Digital Principles and Logic Design, A.Saha, N, Manna., Infinity Science Press LLS.2007, p. 506.
4. Digital Electronics: Principles, Devices and Applications Anil K.Maini. John Wiley&Sons Ltd, 2007.
5. Grob`s Basic Electronics/ Schultz, Michel E. -11 th ed. 1233 p.
6. Baker, R. Jacob, CMOS: circuit design, layout, and simulation/ Jaker Baker. 3 rd ed 2010, 1214p.
7. Digital design principles and practices John F.Wakerly 3<sup>rd</sup> ed Prentice HALL 795 p.
8. Jona than W.Valvano Embedded Microcomputer System./ Real Time Interfacing CenGaga Learning ISBN13, Boston 2012.
9. Krzysztof Iniewski Embedded Systems, Hardware, Design, and Implementation. CMOS Emerging Technologies Research.
10. Willey A JohN Wiley & Sona. Ins Publication 2013 369 p.
11. В.В. Амосов. Схемотехника и средства проектирования цифровых устройствах. С-Петербург, «БхБ-Петербург», 2014, 541с.
12. Е.Д.Баран LabVIEW FPGA реконфигурируемые измерительные и управления систем. Издательство ДМД, Москва, 2014, 450 с.

# MUNDARIJA

Kirish.....	3
-------------	---

## I BOB

### Yarimo‘tkazgichlarning elektrofizik xususiyatlari

1.1. Yarimo‘tkazgichlarning solishtirma o‘tkazuvchanligi.....	6
1.2. Qattiq jism zonalar nazariyasi elementlari.....	8
1.3. Yarimo‘tkazgichlar elektr o‘tkazuvchanligi .....	12
1.4. Erkin zaryad tashuvchilarning muvozant holatdagi kon-sentraesiysi.....	16
1.5. Nomuvozanat zaryad tashuvchilar.....	21
1.6. Yarimo‘tkazgichdagi toklar.....	23

## II BOB

### Yarimo‘tkazgichlarda kontakt hodisalari

2.1. Muvozanat holatda $p-n$ o‘tish.....	31
2.2. Nomuvozanat holatda $p-n$ o‘tish.....	34
2.3. $p-n$ o‘tishning volt-amper xarakteristikasi .....	38
2.4. $p-n$ o‘tishning teshilish turlari.....	40
2.5. $p-n$ o‘tishning elektr parametrlari.....	43
2.6. Metall-yarimo‘tkazgich o‘tishlar.....	45
2.7. Geteroo‘tishlar.....	48

## III BOB

### Yarimo‘tkazgich diodlar

3.1. To‘g‘rilovchi diodlar.....	51
3.2. Stabilitronlar.....	58

3.3. Varikaplar.....	62
3.4. Shottki baryerli diodlar.....	62
3.5. Tunnel va o‘girilgan diodlar.....	62
3.6. O‘ta yuqori chastotada ishlovchi diodlar.....	64
3.7. Fotodiodlar.....	72
3.8. Nurlanuvchi diodlar.....	73
3.9. Optronlar.....	74

## IV BOB

### **Bipolyar tranzistorlar**

4.1. Umumiy ma’lumotlar.....	76
4.2. Bipolar tranzistorning ulanish sxemalari .....	78
4.3. Tranzistor tuzilmalarining energetik diagrammalari .....	79
4.4. Tranzistorda elektrodlar toklari.....	82
4.5. Bipolar tranzistor ish rejimlarini elektro toklariga ta’sir.....	85
4.6. Bipolar tranzistorning elektr modellari .....	87
4.7. Bipolar tranzistorning statik xarakteristikalari.....	92
4.8. Bipolar tranzistor xarakteristika va parametrlarining temperaturaga bog‘liqligi.....	99
4.9. Tranzistor chiziqli to‘rt qutblik sifatida.....	102
4.10. Bipolar tranzistorning chastota xususiyatlari.....	108
4.11. O‘YuCh bipolar tranzistorlar.....	110
4.12. Tranzistor teshilishi va uning barqaror ishlash sohasini kengaytirish usullari.....	111

## V BOB

### Ko‘p qatlamlı yarimo‘tkazgich asboblar

5.1. Umumiylumotlar.....	118
5.2. Dinistor tuzilmasi va ishslash prinsipi .....	119
5.3. Tiristor tuzilishi va ishslash prinsipi .....	122
5.4. Simistor tuzilishi va ishslash prinsipi .....	124
5.5. Boshqariluvchi to‘g‘rilagichlar.....	125

## VI BOB

### Maydoniy tranzistorlar

6.1. Umumiylumotlar.....	128
6.2. $p-n$ o‘tish bilan boshqariluvchi maydoniy tranzistorlar .....	129
6.3. MDYa – tuzilma va maydon effekti .....	136
6.4. Kanali induksiyalangan MDYa – tranzistorlar.....	140
6.5. Kanali qurilgan MDYa – tranzistorlar.....	144
6.6. Maydoniy tranzistorlarning matematik modellari .....	146
6.7. Maydoniy tranzistor parametrlari.....	147
6.8. Stok tokining temperaturaga bog‘liqligi.....	148
6.9. Maydoniy tranzistorlarning chastota xususiyatlari.....	149
6.10. O‘YuCh maydoniy tranzistorlar.....	152

## VII BOB

### Integral mikrosxemalar

7.1. Umumiylumotlar.....	157
7.2. Yarimo‘tkazgich IMSlar yaratishda texnologik jarayon va operaesiyalar.....	160
7.3. Bipolar tranzistorlar asosidagi integral mikrosxemalarni	

tayyorlash.....	165
7.4. MDYa – tranzistorlar asosidagi IMSlarni tayyorlash.....	170

## **VIII BOB**

### **Analog elektronika**

8.1. Elektron qurilmalarning tasniflanishi .....	174
8.2. Analog qurilmalar sxemotexnikasi .....	179
8.3. Analog kuchaytirgich qurilmalrning asosiy xususiyatlari .....	180
8.4. Kuchaytirgich kaskadlarning kuchaytirish sinflari.....	187
8.5. Kuchaytirgichlarda teskari aloqa.....	190
8.6. Bipolar tranzistorlar asosidagi kuchaytirgich kaskadlar.....	196
8.7. Maydoniy tranzistorlar asosidagi kuchaytirgich kaskadlar.....	211

## **IX BOB**

### **Operatsion kuchaytirgichlar**

9.1. Umumiylar.....	215
9.2. Analog integral mikrosxemalarning negiz elementlari.....	217
9.3. Operatsion kuchaytirgichlarning tuzilishi.....	235
9.4. Operatsion kuchaytirgich asosiy parametrlari va xarakteristikalari .....	238

## **X BOB**

### **Operatsion kuchaytirgichlar asosidagi analog signallar**

#### **o‘zgartirgichlari**

10.1. Umumiylar.....	246
10.2. Operatsion kuchaytirgichlarga inersiyasiz rezistiv (chiziqli) teskari aloqa zanjirlarining ulanishi.....	247

10.3. Operatsion kuchaytirgichlarga inersiyali teskari aloqa zanjirlarining ulanishi.....	254
10.4. Operatsion kuchaytirgichlarga inersiyasiz nochiziqli zanjirlarning ulanishi.....	261

## **XI BOB**

### **Elektronkaning istiqbolli yo‘nalishlari**

11.1. Nanoelektronika.....	270
13.2. Nanoelektronika asboblari.....	281
13.3. Funksional elektronika.....	300

## **XII BOB**

### **LabVIEW: laboratoriya praktikumi**

Umumiy ma’lumotlar.....	315
12.1. Yarimo‘tkazgich diodlar va ular asosidagi qurilmalar xarakteristikalarini tadqiq etish.....	319
12.2. Tiristor va boshqariluvchi to‘g‘rilagich xarakteristikalarini tadqiq etish.....	326
12.3. Tunnel diodi xarakteristikasini tadqiq etish.....	332
12.4. Bipolar tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etish.....	339
12.6. Maydoniy tranzistor xarakteristikalarini tadqiq etish.....	347
12.6. Operatsion kuchaytirgich asosidagi sxemalarni tadqiq etish.....	355
<b>Foydalanilgan adabiyotlar.....</b>	<b>368</b>

## **QAYDLAR UCHUN**

## QAYDLAR UCHUN

**XAYRULLA KABILLOVICH ARIPOV  
AXMED MALLAYEVICH ABDULLAYEV  
NODIRA BATIRJANOVNA ALIMOVA  
JAMOL TILLOYEVICH MAHSUDOV  
ABDUHALIL ABDUJALILOVICH TULYAGANOV  
SHUNQORJON TOSHPULATOVICH TOSHMATOV**

**ELEKTRONIKA  
VA  
SXEMOTEXNIKA**

**Toshkent – «Aloqachi» – 2017**

Muharrir:	M.Mirkomilov
Tex. muharrir:	A.Tog‘ayev
Musavvir:	B.Esanov
Musahhiha:	N.Hasanova
Kompyuterda sahifalovchi:	F.Tog‘ayeva

Nashr.lits. AI№176, 11.06.11.  
Bosishga ruxsat etildi: 17.11.2017. Bichimi 60x841 /16.  
«Timez Uz» garniturasi. Ofset bosma usulida bosildi.  
Shartli bosma tabog‘i 23,5. Nashriyot bosma tabog‘i 23,75.  
Adadi 50. Buyurtma № 73.

«Nihol print» Ok da chop etildi.  
Toshkent sh., M. Ashrafiy ko‘chasi, 99/101.