



## Фаннинг номи:

электр таъминот тизимларининг  
реле ҳимояси ва автоматикаси

12

Маъруза

Минимал кучланиш бўйича ишга  
тушувчи максимал токли ҳимоя.

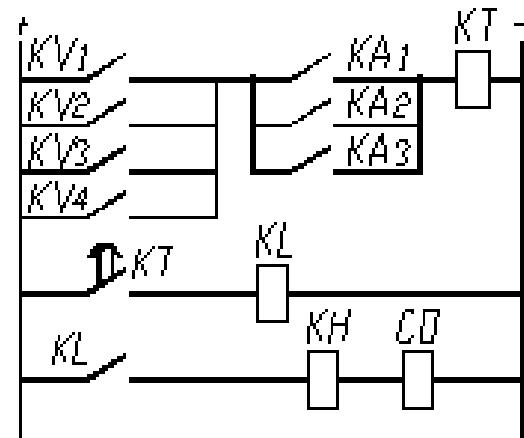
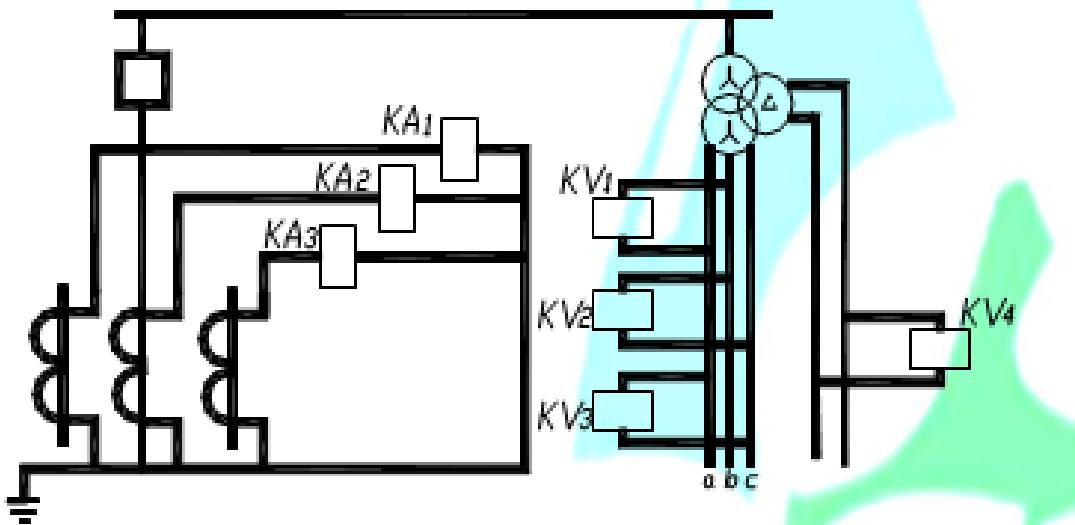
Сиддиков.И.Х

Д.т.н., Профессор



# Күчланиш бўйича ишга тушувчи МТХ

Қисқа вақт давом этадиган (масалан асинхрон моторларнинг ишга тушуви) катта токлар МТХ ни ишга тушишига олиб келади.



Қисқа туташув токини қўшимча юкланиш токларидан фарқи күчланишнинг пасайишида қўринади. Ана шу фарқ асосида күчланиш бўйича ишга тушувчи МТХ схемалари бажарилади.

$KA_1, KA_2, KA_3$  - ток релелари (максимал релелар)

$KV_1, KV_2, KV_3$  – күчланиш релелари (минимал релелар)

$KV_4$  – күчланиш релеси очик учбурчакка уланган бўлиб, бир фазали қисқа туташувларда  $U_0$  га қараб ишлайди (максимал релелар)

# Кучланиш бўйича ишга тушувчи МТХ

Ўта юкланишлардаги катта токлар тъсирида ток релеларининг контактлари уланиб қолса ҳам, кучланиш релеларининг созланган уставкаси ҳимояни ишга тушишига йўл кўймайди. Фақат қисқа туташув натижасида кучланиш пасайганда  $KV$  лар ишлайди,  $KT$  нинг занжири оператив манбага уланади,  $KT$  нинг контактлари маълум бир вактда сўнг  $KL$  нинг занжирини улади,  $KL$  контактини ишлаши ўчирувчи чулғам  $CO$  ни уланишига олиб келади.

Бунинг натижасида ўчиргич ёрдамида линия тармоқдан узилади.

Нейтрали (бетараф нуқтаси) ерга уланмаган тармоқларда схема 2 фазали қилиб бажарилади,  $KV_4$  – реле ишлатилмайди, ҳимоя фақат фазалараро туташувларда иш беради.

# Химоя параметрлари.

Химоянинг ишлаш токи:

$$I_{ии} = \frac{K_3}{K_K} \cdot I_{юк}$$

$$I_{ии.макс} = (1,5 \div 2) I_{юк};$$

бу ерда:

$I_{юк}$  – узок вақт давом этадиган юклама токи.

Химоянинг ишлаш кучланиши қуйидаги формула ёрдамида аникланади:

$$U_{cz} = \frac{U_{ии.мин}}{K_3 \cdot K_K}$$

$K_3$  – захира коэффициенти,  $K_3=1,1 \div 1,2$

# Химояни ишга туширувчи шартлар:

$$1) U_{cз} < U_{ии.мин}$$

$$2) U_{қай} < U_{ии.мин}$$

Қайтиш коэффиценти

$$K_{қай} = \frac{U_{қай}}{U_{ии}}$$

Реленинг ишчи кучланиши

$$U_{cp} = \frac{U_{ии.мин}}{K_з \cdot K_κ \cdot n_T}$$

$$U_{ии.мин}$$

- номинал кучланишнинг 5÷10 фоизига teng.
- Кк-қайтиш коэффициенти

# Сезгирилик коэффициенти

$$K_{сез} = \frac{U_{uu}}{U_{kmax}} \geq 1,5$$

Бу ерда  $U_{kmax}$ - қисқа туташувдаги кучланиш мөндори.

Бундай схема ўрта ва кичик узунликдаги линияларни ҳимоя қилишда ишлатилади.

$KV_4$  – максимал кучланиш релеси бўлиб, фақат кучланиш ёки 2 фаза ва ноль туташувдаги ҳосил бўлган кучланишга қараб ишлайди.

Нормал режимда  $U_0=0$ .

Бундай МТХ фақат қисқа туташув токлари пайдо бўлганда ишга тушади, ўта юкланиш токларида эса ишга тушмайди.

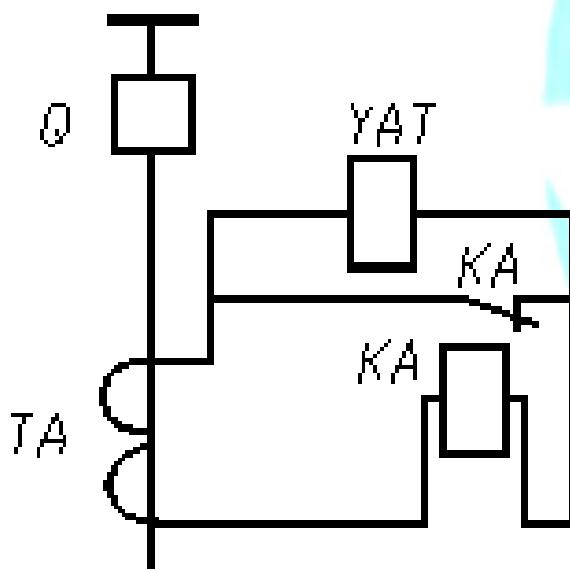
Шунинг учун кучланиш бўйича ишга тушувчи МТХ шикастланиш ходисалари эҳтимоли кўп бўлган линияларда, оддий МТХ нинг сезгирилиги етишмагани учун қўлланилади.

# Үзгарувчан оператив токли МТХ.

Бу турдаги ҳимоялар асосан уч хил схемадан иборат:

- 1) Ҳимоя ишлаганда ўчирувчи электромагнитни шунтдан озод қилувчи принципли;
- 2) Таъминловчи блоклардан ишловчи;
- 3) Зарядланган конденсаторлардан таъминланувчи.

Биринчи схема ҳакида аввал айтиб ўтилганидек, нормал ҳолатда ўчирувчи



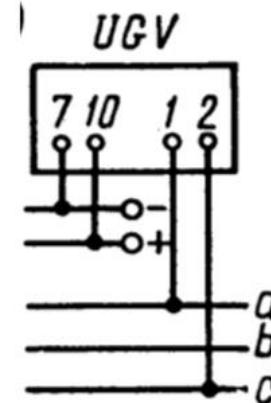
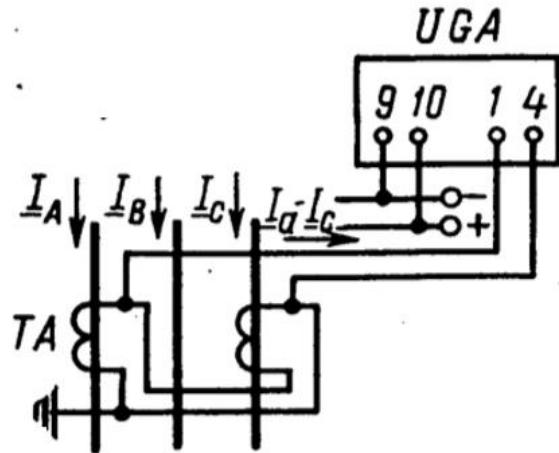
электромагнит занжирида ток йўқ, чунки ток релесининг контакти  $KA$  ўчирувчи электромагнит  $YAT$  ни шунтлайди. Ҳимоя ишлаб,  $KA$  нинг контаклари очилади,  $YAT$   $TA$  га уланиб қолади. Натижада  $Q$  занжирни узади. Бундай схемалар ўчирувчи электромагнити кам қувватли бўлган ўчиргичларда кенг қўлланилади.

# Ўзгарувчан оператив токли МТХ.

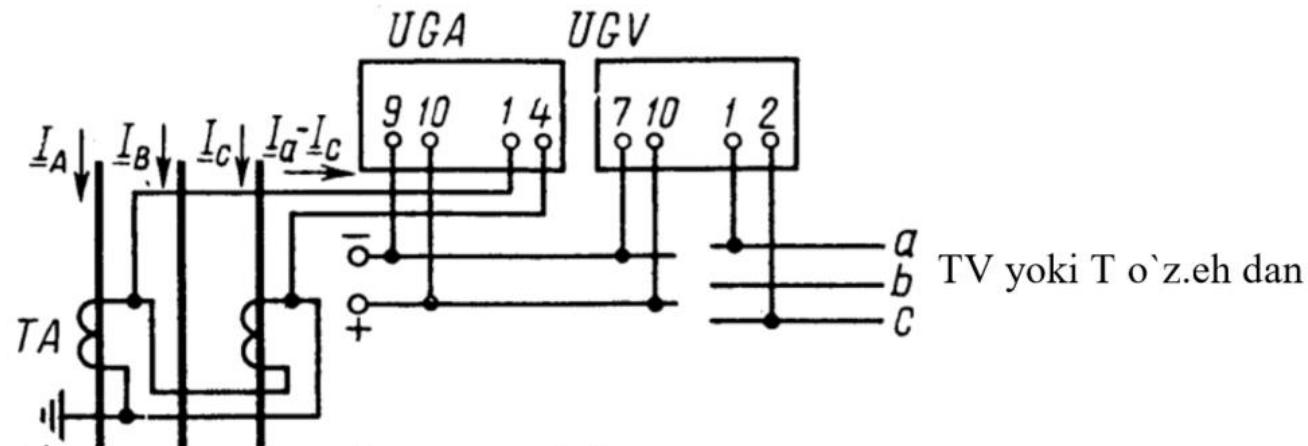
Иккинчи схемада асосий релелар ТТ дан таъминланади, ўчирувчи электромагнит тўғриланган токка уланади.

Ўзгарувчан токни тўғрилаш учун маҳсус блоклар ишлатилади. Улар одатда ТТ, ТН ва ўз эҳтиёжи трансформаторларига (ТСН) уланади. *UGA* ток трансформаторларига уланади; *UGV* кучланиш трансформаторларига ёки ТСНга уланади. Реле химояси ва автоматикасининг ток занжирлари блоклар уланган ТТ ва ТН занжирларига уланмайди. Блокларни алоҳида ва бирга ишлатиш мумкин. Блоклар тез тўйинувчи ТТ дан ва икки ярим даврлик тўғирлагичлардан иборат. Куйидаги схемаларда блокларни уланиш усуллари кўрсатилган.

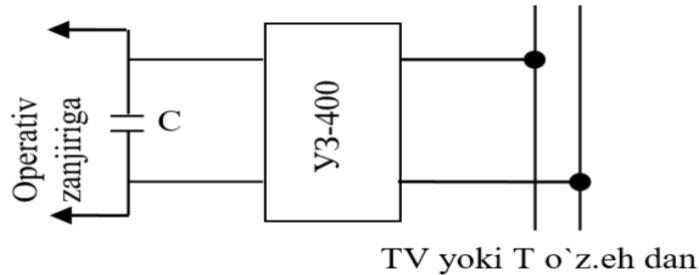
# Ўзгарувчан токли уч фазали схемалар



TV yoki T o'z.eh dan



*UGA* 2та фазанинг айирмасига уланган. Бу схема бетараф нүктаси изоляцияланган тармоқда қўлланилади, лекин чўлғамлари  $Y/\Delta$  усулида уланган трансформатор орқасида бўладиган қисқа туташувларда ишламайди



Учинчи схемада ўчирувчи электромагнит  $C$  конденсаторда йиғилган энергия ҳисобидан таъминланган. Конденсатор  $C$  зарядловчи ва таъминловчи қурилмага (УЗ-400) уланган, қурилма эса ТВ (ёки ТСН) га уланган

Конденсаторда йиғиладиган энергия нисбатан кичик бўлгани учун  $YAT$  га қисқа вақтли импульс юбориш мумкин, шунинг учун  $YAT$  занжирида ёрдамчи блок-контакт ўрнатилмайди.

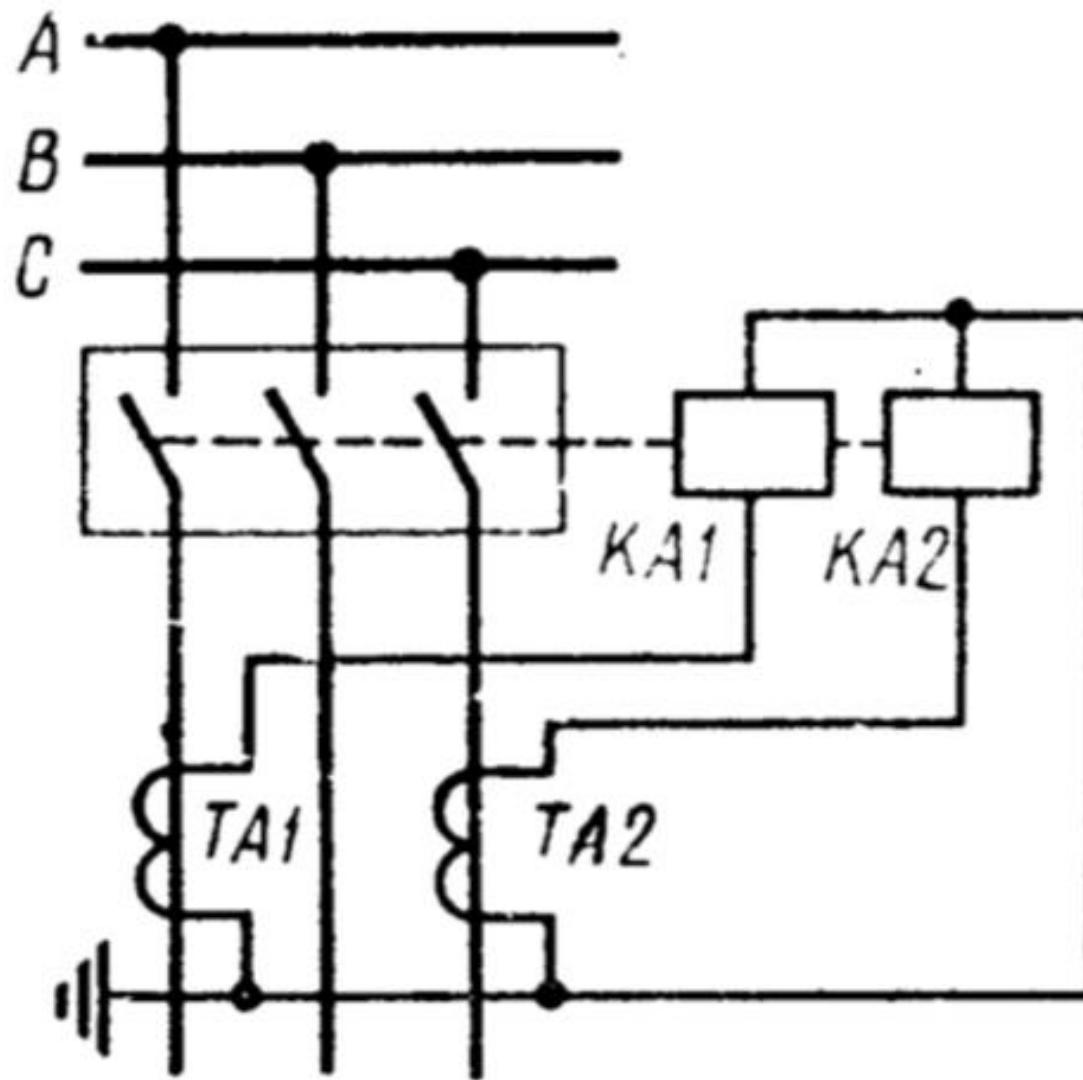
Бундай схемалар ТТ дан узатилаётган қувват шунтли схемаларни ишлаши учун камлик қилганда, подстанцияларда кучланиши ва ток йўқ вақтида, минимал кучланишли ҳимоя схемаларида ишлатилади.

## **Бирламчи релели МТХ.**

Кучланиши 6-10 кВ ли тармоқларда бирламчи релели МТХ схемалари қўлланилади.

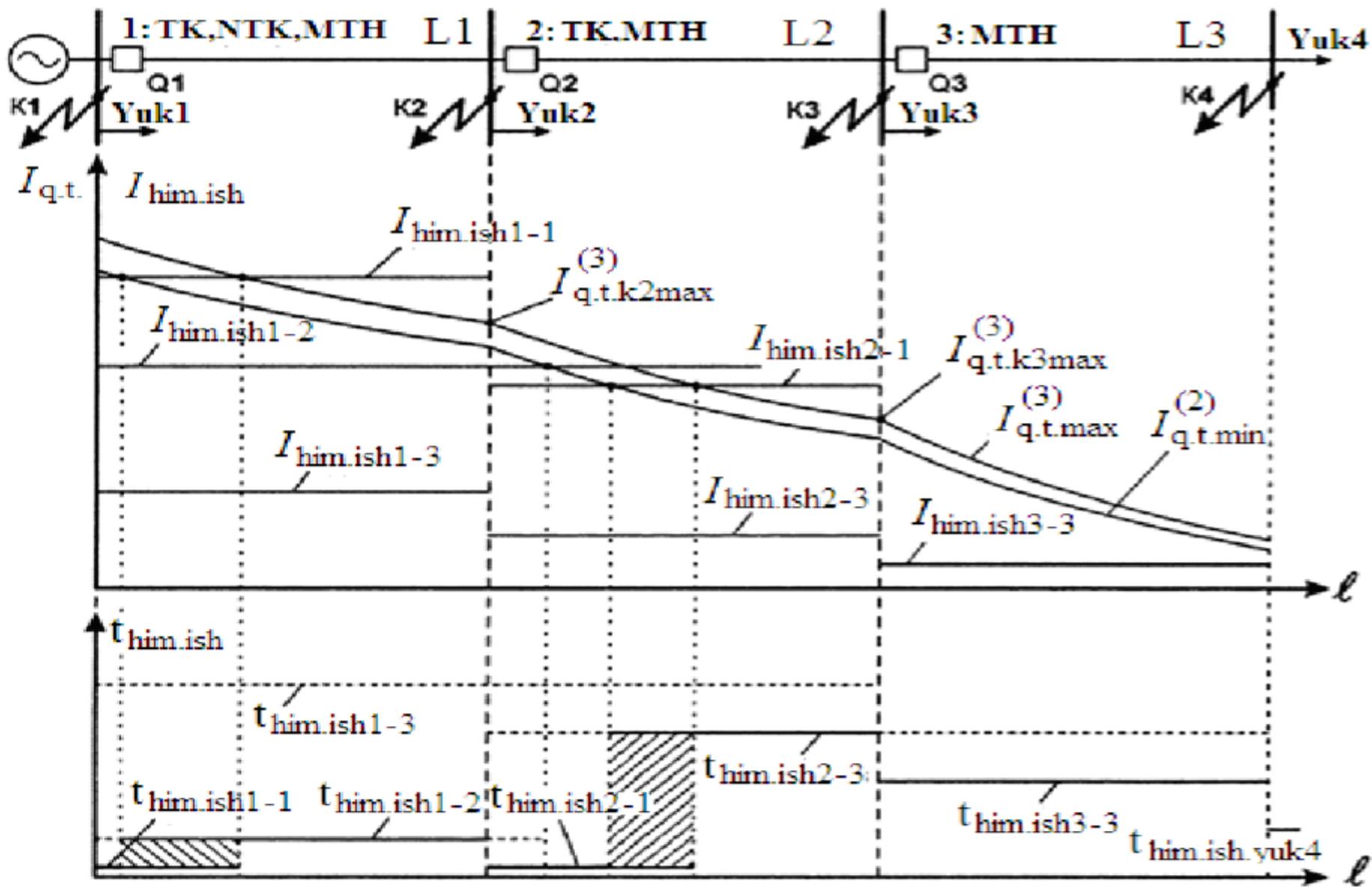
Бирламчи релелар ўчиргичнинг юритмасига жойлаштирилади. Бу схемалар шунинг учун содда ва арzon ҳисобланади. Бир томондан таъминланадиган схемаларда юқори танловчанликка эришиш мумкин. Манба яқинида сабр вақти катталашгани учун кўп шахобчалик тармоқларда сезгирилик етарли даражада эмас. Расмда бирламчи релели МТХ схемаси кўрсатилган. Бирламчи реленинг ишлаш принципи аввалги бобларда ёритилган. Реленинг чулғамлари ишлаш токида катта қувват истеъмол қиласди. Ток трансформаторининг аниқлик синфи реленинг ишлаш токига қараб мосланади.

## Бирламчи релели МТХ



# Uch pog'onali tokli himoyalar

Elektr tarmoqlarini shikastlanishlardan ishonchli himoyalash uchun ko'pgina hollarda bir turdag'i himoyani qo'llash yetarli bo'lmaydi. Tokli himoyalar Shikastlanishlarni tezda topsada, lekin himoyalanayotgan qo'rilmanning ohirda sezgirlikka ega bo'lmaydi. MTH yetarli darajada ishlash zonaga ega bo'lsada, lekin ularni katta sabr vaqt orqali bajarishga to'g'ri keladi. Bu esa tarmoqning bosh qismlarida tezkor ishlash talab qilinishini ta'minlab bera olmaydi. Ushbu holda har xil turdag'i himoyalarning afzalliklaridan samarali foydalanish uchun ularni bitta kompleksga birlashtirishadi. Bulardan eng ko'p tarqalgani uch pog'onali tokli himoyalar hisoblanadi. Birinchi pog'ona sifatida sabr vaqtsiz tokli kesim (tanlovchan tokli kesim) qo'llaniladi. Ikkichi pog'ona sifatida – sabr vaqtli tokli kesim (notanlovchan tokli kesim) qo'llaniladi. Uchinchi pog'ona sifatida MTH qo'llaniladi.



Uch pog‘onali tokli himoyalar to‘liq bo‘lmagan bo‘lishi mumkin. Masalan, bosh liniyada L1 qoidaga ko‘ra barcha uchta pog‘ona o‘rnatiladi. Tarmoqning bosh qismiga yondosh liniyalarda (L2) ko‘pincha ikkita pog‘ona qo‘llaniladi: birinchi va uchinchi pog‘ona. Tarmoqniig manbadan uzoqda bo‘lganqurilmalarida (L3 liniya) odatda faqatgina MTH ning o‘zi yetarli hisoblanadi. Hisoblashlarni manbadan uzoqda bo‘lgan liniyadan boshlab maqsadga muvofiqdir (L3). Uchinchi himoyaning uchinchi pog‘onasidagi ishlash toki qo‘yidagicha topiladi:

$$I_{him.ish3-3} = \frac{k_z}{k_{qay}} \cdot I_{uz.ish\ L3} = \frac{k_z \cdot k_{uz.ish\ L3}}{k_{qay}} \cdot I_{ish.\max\ L3} \quad (4.19)$$

bu yerda  $I_{uz.ish\ L3}$  va  $I_{ish.\max\ L3}$  - mos holda liniyadagi (L3) avariyanidan keyingi o‘z – o‘zini ishga tushirish toki va normal holatdagi ishchi tokning maksimal qiymati;

$k_z$  - zahira koeffitsiyenti (sabr vaqtli himoyalar uchun);

$k_{qay}$  - qaytish koeffitsiyenti;

$k_{uz.ish\ L3}$  - liniya (L3) uchun o‘z – o‘zini ishga tushirish koeffitsiyenti.

3 – himoyaning uchinchi pog‘onasining sabr vaqtiga qo‘yidagicha:

$$t_{him.ish3-3} = t_{him.ish.yuk4} + \Delta t, \quad (4.20)$$

bu yerda  $t_{him.ish.yuk4}$  - yuklama himoyasining maksimal ishlash vaqtida;

$\Delta t$  - tanlovchanlik pog‘onasi.

Birinchi va ikkinchi liniyalarning MTH sining ishlash parametrlari shu singari aniqlanadi:

$$\begin{aligned} I_{him.ish2-3} &= \frac{k_z}{k_{qay}} \cdot I_{uz.ish.L2} = \frac{k_z \cdot k_{uz.ish.L2}}{k_{qay}} \cdot I_{ish.max.L2}, \\ t_{him.ish2-3} &= \max(t_{him.ish3-3}, t_{him.ish.yuk3}) + \Delta t, \\ I_{him.ish1-3} &= \frac{k_z}{k_{qay}} \cdot I_{uz.ish.L1} = \frac{k_z \cdot k_{uz.ish.L1}}{k_{qay}} \cdot I_{ish.max.L1}, \\ t_{him.ish1-3} &= \max(t_{him.ish2-3}, t_{him.ish.yuk2}) + \Delta t. \end{aligned} \quad (4.21)$$

Ikkinchi liniyaning birinchi pog‘onasining ishlash toki qo‘yidagicha:

$$I_{him.ish2-1} = k_z \cdot I_{q.t.\max}^{(3)}, \quad (4.22)$$

bu yerda  $k_z$  - zaxira koeffitsiyenti (sabr vaqtsiz himoyalar uchun);

$I_{q.t.\max}^{(3)}$  - liniyaning oxiridagi uch fazali qisqa tutshuv tokining

---

Xuddi Shuning birinchi himoyaning birinchi pog‘onasining ishlash toki aniqlanadi:

$$I_{him.ish1-1} = k_z \cdot I_{q.t.K2\max}. \quad (4.23)$$

Birinchi himoyaning ikkinchi pog‘onasining ishlash toki ikkinchi liniyaning birinchi pog‘onasining ishlash tokidan rostlash kerak:

$$I_{him.ish1-2} = k_{z1-2} \cdot I_{him.ish2-1} = k_{z1-2} \cdot k_{z2-1} \cdot I_{q.t.K3\max}^{(3)}, \quad (4.24)$$

bu yerda  $k_{z1-2}$  va  $k_{z2-1}$  - mos holda birinchi liniyaning ikkinchi pog‘onasining tok bo‘yicha zahira koeffitsiyenti va ikkinchi liniyaning birinchi pog‘onasining tok bo‘yicha zahira koeffitsiyenti; umumiy holda ushbu koeffitsiyentlarning qiymatlari har xil, chunki birinchi pog‘onaning himoyasi sabr vaqtga ega emas.

Birinchi himoyaning (L1) ikkinchi pog‘onasi vaqt bo‘yicha qo‘shni tutashmalarining (L2 liniya) tezkor himoyalalarining vaqtlaridan (umumiy ishlash hududida) sozlanishi lozim:

$$t_{him.ish1-2} = t_{him.ish2-1} + \Delta t, \quad (4.25)$$

bu yerda  $t_{him.ish1-2}$  - ikkinchi himoyaning birinchi pog‘onasining ishlash vaqtı.

Alovida pog‘onalarning relelarini ishlash toki qo‘yidagicha topiladi:

$$I_{rele.ish} = \frac{k_{sx}}{k_{tt}} \cdot I_{him.ish}, \quad (4.26)$$

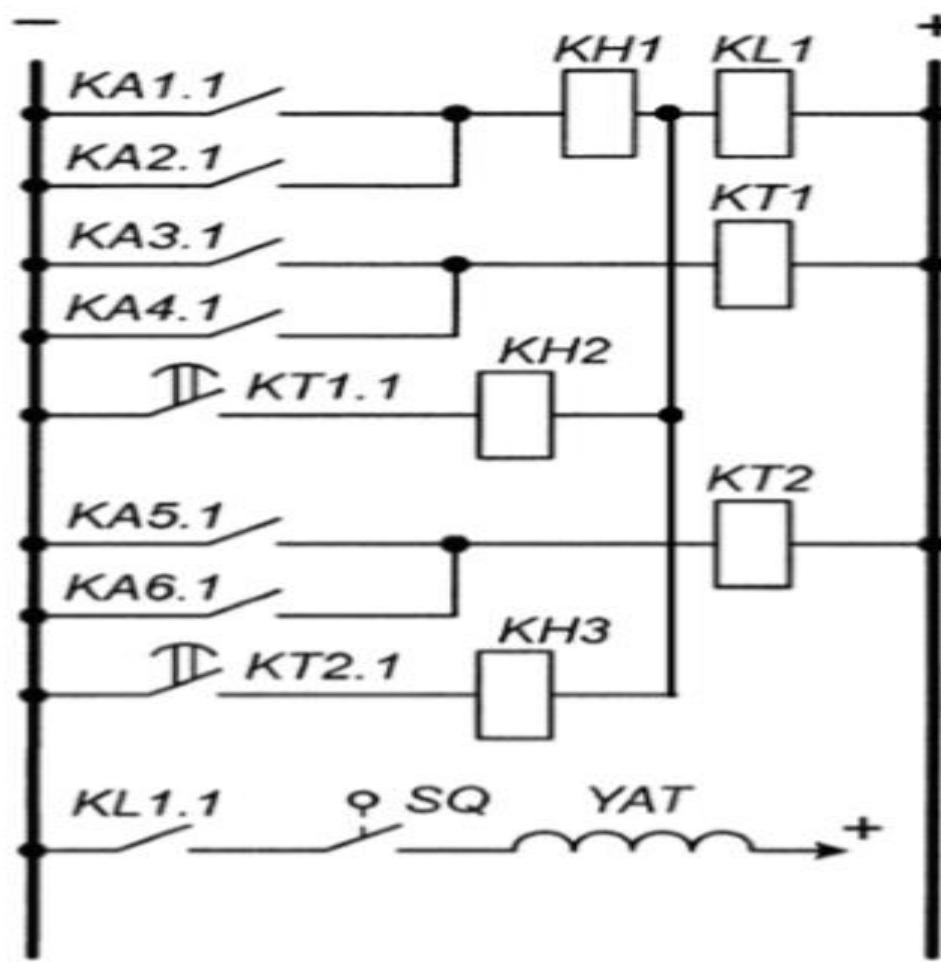
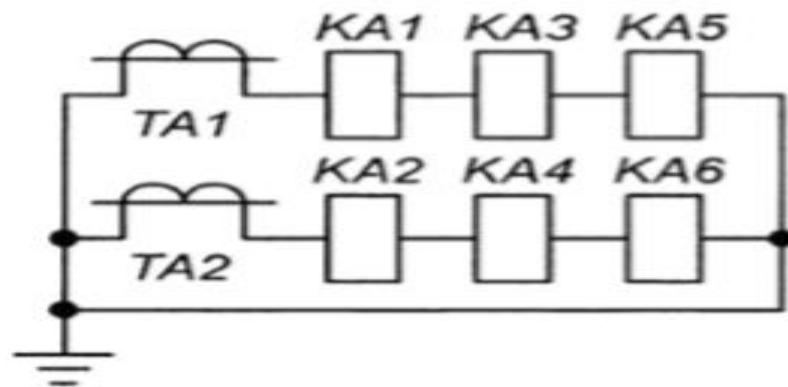
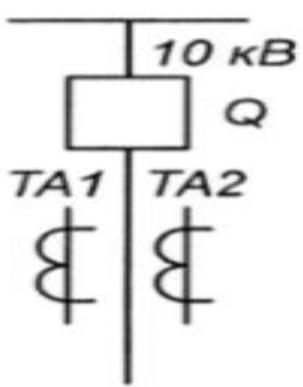
bu yerda  $I_{him.ish}$  - himoyaning mos pog‘onasidagi birlamchi ishlash toki;

$k_{sx}$  - sxema koeffitsiyenti;

$k_{tt}$  - himoya tok transformatorining transformatsiya koeffitsiyenti.

10 kV li liniyalarning uch pog‘onali tokli himoyasining bazaviy sxemasi 4.23 – rasmda keltirilgan.

Himoyaning birinchi pog‘onasining sezgirligi uning ishchi zonasining uzunligi bo‘yicha baholanadi. Ishlash zonasi, qoidaga ko‘ra grafiklar orqali



**Sabr  
vaqtsiz tokli  
kesim**

**Sabr  
vaqtli tokli  
kesim**

**Maksimal  
tokli  
himoya**

**Q uzbekichning  
o'chirish  
zanjiri**



# Эътиборингиз учун раҳмат!



Сиддиков.И.Х

Д.т.н., Профессор

