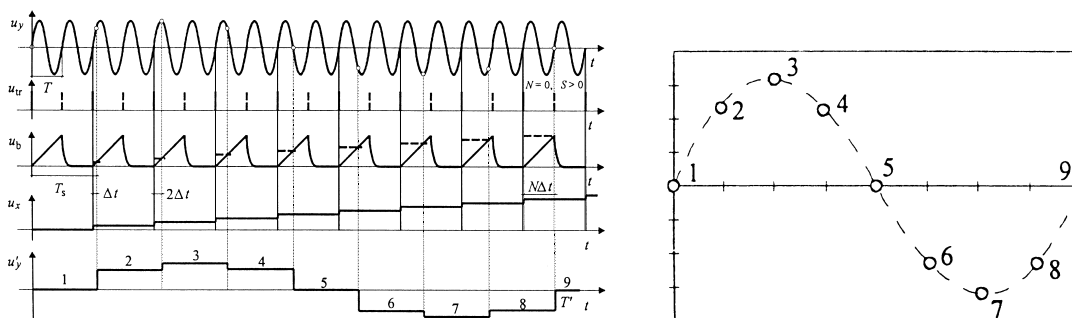


## Rešitve nalog – MERITVE 2. del

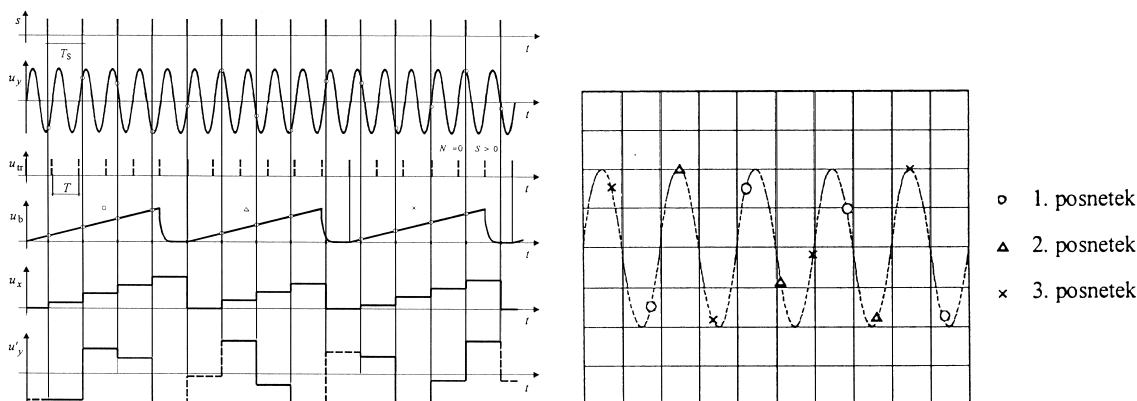
1. Opišite tehnike vzorčenja pri digitalnih spominskih osciloskopih! Skicirajte nastajanje slike na zaslonu! Kdaj govorimo o vzorčenju v ekvivalentnem času in kdaj v realnem času?

### Rešitev:

- Ločimo dva načina pridobivanja podatkov in shranjevanja:
  - vzorčenje v **realnem času**, kjer jemanje vzorcev in shranjevanje **teče hkrati** z dogodkom. Upoštevati moramo vzorčni teorem.
  - vzorčenje v **ekvivalentnem času**, kjer jemanje vzorcev in shranjevanje **teče v podaljšanem času**. Uporablja se večkratno proženje. Signal mora biti periodičen.
- Pri vzorčenju v ekvivalentnem času poznamo:
- Za višje frekvence se uporablja tehnika jemanja vzorcev z zamikom – **postopkovno (sekvenčno) vzorčenje**:

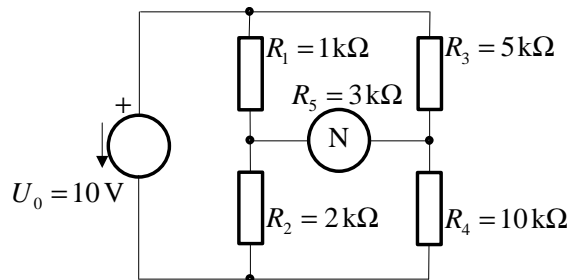


- Jemanje vzorcev se enakomerno zakasni po naslednjih  $M$  periodah za  $\Delta t$ , tako da je perioda jemanja vzorcev:  $T_s = MT + \Delta t$ . Krajši kot je čas  $\Delta t$ , bolj fino imamo podan signal  $N = T/\Delta t \gg 1$  in daljši je čas rekonstrukcije:  $T' = NT_s = N(MT + \Delta t)$ . Frekvenca rekonstruiranega signala je  $f' = f/(MN + 1)$ .
- Jemanje vzorcev je lahko tudi **naključno** proti prožilnemu dogodku (**random sampling**). Vzorčevalni signal ni sinhroniziran z merjenim signalom.



- Končna slika nastane **po etapah**. V vsaki etapi se vzame nekaj vzorcev (ni nujno konstantno). Prvi vzorec v etapi je različno zamaknjen proti začetku etape.
- Širina zaslona  $T$  (zaslona) =  $k_t x_m$  vsebuje  $Z_m$  intervalov dolgih  $T'_s = k_t x_m / Z_m$ , kar ustreza ekvivalentnemu vzorčnemu času. Od tod dobimo ekvivalentno frekvenco vzorčenja:  $f'_s = Z_m / (k_t x_m)$ .

2. Kolikšne spremembe upornosti  $R_3$  razločimo z danim Wheatstonovim mostičem v okolici ravnovesne lege, če je ločljivost ničelnega indikatorja  $(\Delta I_5)_q = 0,1\mu\text{A}$ ? Kolikšna je ločljivost mostiča  $\delta_q$ ?



$$I_5 = U_0 \frac{R_1 R_4 - R_2 R_3}{R_1 R_2 (R_3 + R_4) + R_3 R_4 (R_1 + R_2) + R_5 (R_1 + R_2) (R_3 + R_4)}$$

### Rešitev:

- Ker nas zanima, kako se spreminja tok ničelnega indikatorja  $I_5$  v okolici ravnovesja  $R_{30} = R_1 R_4 / R_2$ , izračunajmo odvod v tej točki:

$$\left( \frac{dI_5}{dR_3} \right)_{R_3=R_{30}} = ? \Rightarrow \frac{dI_5}{dR_3} = U_0 \frac{-R_2}{R_1 R_2 (R_{30} + R_4) + R_{30} R_4 (R_1 + R_2) + R_5 (R_1 + R_2) (R_{30} + R_4)}$$

- pri majhnih spremembah upora  $R_3$ , se v točki ravnovesja to bistveno pozna samo v števcu, ki je tedaj nič, števec pa praktično ostane nespremenjen.
  - Pri ovrednotenju občutljivosti nas v tem primeru zanima absolutna vrednost odvoda  $|dI_5/dR_3|$ .
- Če v dobljenem izrazu infinitezimalne spremembe zamenjamo s končnimi in izračunamo  $\Delta R_3$ , dobimo

$$\Delta R_3 = \frac{\Delta I_5}{U_0 R_2} [R_1 R_2 (R_{30} + R_4) + R_{30} R_4 (R_1 + R_2) + R_5 (R_1 + R_2) (R_{30} + R_4)]$$

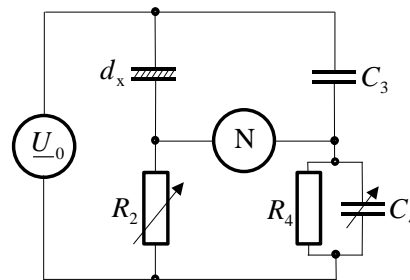
$$\Delta R_3 = \frac{0,1\mu\text{A}}{10\text{V} \cdot 2\text{k}\Omega} [1\text{k}\Omega \cdot 2\text{k}\Omega \cdot (15\text{k}\Omega) + 5\text{k}\Omega \cdot 10\text{k}\Omega \cdot (3\text{k}\Omega) + 3\text{k}\Omega (1\text{k}\Omega) (15\text{k}\Omega)]$$

$$\Delta R_3 = 1,575\Omega$$

- Ker smo za  $\Delta I_5$  uporabili najmanjšo spremembo toka ničelnega indikatorja, ki jo še opazimo  $(\Delta I_5)_q$ , dobimo za iskano ločljivost mostiča:

$$\Delta I_5 = (\Delta I_5)_q \Rightarrow \delta_q = \frac{(\Delta R_3)_q}{R_{30}} = \frac{1,575\Omega}{5\text{k}\Omega} = 3,15 \cdot 10^{-4}$$

3. Pri normalni izvedbi Scheringovega mostiča sta spremenljiva elementa  $R_4$  in  $C_4$  (zakaj?). Obstaja pa različica (glej vezje), ki je prilagojena za merjenje faktorja izgub  $d_x$ . Napišite ravnovesne pogoje in ugotovite njeno prednost!



### Rešitev:

- Scheringov mostič je uporaben za merjenje dielektričnih izgub pri **visokih napetostih**, ker lahko izberemo elemente tako, da so na elementih  $R_2$  in  $Z_4$  manjše napetosti  $R_2 \ll Z_1$ ,  $Z_4 \ll 1/\omega C_3$ . Na ta način postane **rokovanje** z njim **varno**.
  - Mostič je neodvisen od frekvence in spada med mostiče produkta  $Z_2 \cdot Z_3 = \text{konst.}$
- Iz ravnovesne enačbe  $R_x + \frac{1}{j\omega C_x} = \frac{R_2}{j\omega C_3} \left( \frac{1}{R_4} + j\omega C_4 \right)$ , kjer uporabimo serijsko nadomestno vezavo za realni kondenzator, dobimo:

$$C_x = C_3 \frac{R_4}{R_2}, \quad R_x = R_2 \frac{C_4}{C_3},$$

- S spremenljivima elementoma  $R_4$  in  $C_4$  neodvisno nastavljammo ravnovesji za imaginarni in realni del impedance ( $C_x$  in  $R_x$ ).
- Faktor izgub  $d$  (faktor disipacije) splošno izmerimo posredno prek delovne in navidezne (oz. jalove) moči:

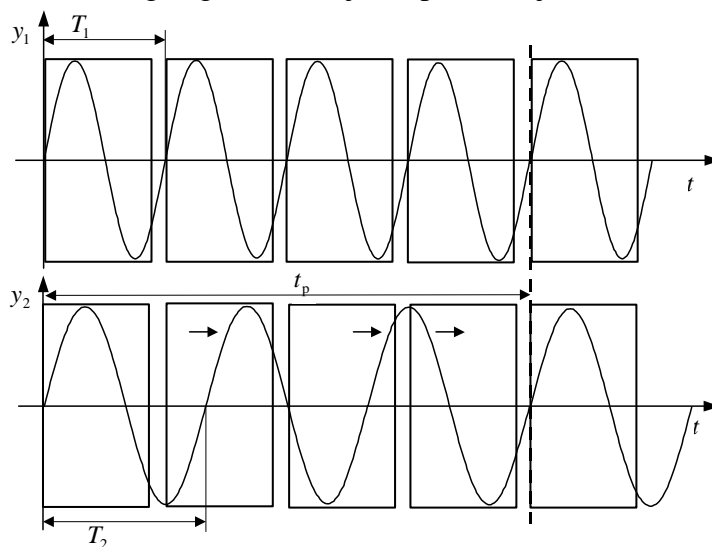
$$d_x = \frac{P}{\sqrt{S^2 - P^2}} = \frac{P}{Q} = \frac{I^2 R_{x,s}}{I^2 (1/\omega C_{x,s})} = \omega R_x C_x = \omega R_4 C_4$$

- Če ga uporabljamo samo za ugotavljanje faktorja izgub, ima  $R_4$  stalno vrednost, mostič pa uravnesimo s spreminjanjem  $R_2$  in  $C_4$ . S tem uravnotežanje ni več medsebojno neodvisno, vendar pa lahko kondenzator  $C_4$  umerimo za neposredno odčitavanje faktorja izgub.

4. Na dvokanalni osciloskop sta priključena sinusna signala s frekvencama  $f_1$  (kanal-1) in  $f_2 \approx f_1$ . Vir proženja časovne baze je kanal-1. Slika drugega signala potuje od leve proti desni strani zaslona. V času  $t_p = 2,5\text{s}$  se slika na zaslonu prvič ponovi. Skicirajte signala in ugotovite neznano frekvenco  $f_2$ , če je  $f_1 = 1\text{kHz}$ !

**Rešitev:**

- Če se frekvenci malo razlikujeta, se slika tistega signala, na katerem ni proženja, počasi premika glede na prvega.
- Ker je vir proženja časovne baze kanal-1 in potuje drugi signal od leve proti desni strani zaslona, drugi signal 'zaostaja' za prvim in je frekvenca manjša  $f_2 < f_1$ .



- Ker je  $T_2 > T_1$  imamo v času ponovitve slike  $Z - 1$  nihajev drugega signala  $T_2$  in  $Z$  nihajev prvega signala  $T_1$  (na skici je  $Z = 4$ ; v našem primeru je  $Z = t_p \cdot f_1 = 2500$ ):

$$t = (Z - 1) \cdot T_2 = Z \cdot T_1$$

- Od tod dobimo  $Z = \frac{T_2}{T_2 - T_1} = \frac{t}{T_1} \Rightarrow t = \frac{T_1 \cdot T_2}{T_2 - T_1}$  in  $f_2 = f_1 - 1/t$

- Iz časa, ko se slika natančno ponovi, dobimo splošno  $f_2 = f_1 \pm 1/t$  in v našem primeru:

$$f_2 = f_1 - 1/t = 1\text{kHz} - 1/2,5\text{s} = 999,6\text{Hz}$$

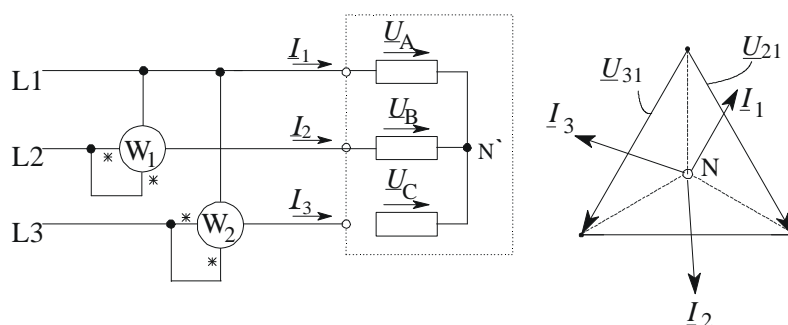
5. Skicirajte vezji za merjenje delovne in jalove moči v trivodnem trifaznem sistemu z uravnovešenim trifaznim virom z dvema vatmetroma, ki imata tokovni veji v vodnikih L2 in L3! Narišite fazorska (kazalčna) diagrama za obe vezji, navedite pogoje za pravilno merjenje moči in enačbi za izračun moči!

Rešitev:

- **Delovna moč:**

- Aronova vezava: Edini pogoj za merjenje **delovne moči v trifaznem sistemu samo z dvema vatmetroma je trivodnost sistema**, ker je vsota tokov  $\underline{I}_1 + \underline{I}_2 + \underline{I}_3 = 0$  in lahko damo skupno točko sistema vatmetrov v eno izmed faz in tako prihranimo en vatmeter. Za naš primer zapišemo in narišemo:

$$P = P_{W1} + P_{W2}$$



- **Jalova moč:**

- Pri merjenju jalove moči mora biti vir uravnovešen. Ni nujno, da je breme simetrično. Znano mora biti zaporedje faz in enakost uporov za določitev težiščne točke enakostraničnega napetostnega trikotnika N  $R_{W1,n} = R_{W3,n} = R$ . S tem dobimo  $90^\circ$  zamik faznih napetosti proti medfaznim.

$$Q = \sqrt{3}(P_{W2} - P_{W1})$$

