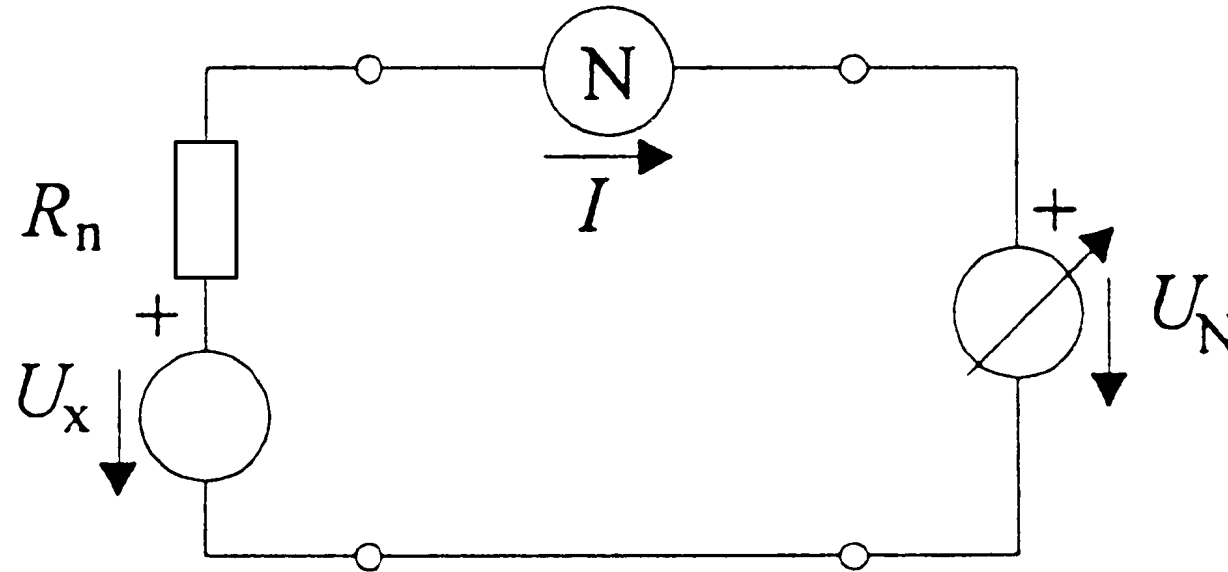


6.4 Enosmerni kompenzator



Neznano napetost U_x izmerimo tako, da jo **primerjamo z znano** U_N , ki jo spreminjamo.

- **kompenziramo** neznano napetost.



Slika 6.20 Kompenzacijski princip merjenja napetosti

Pri izravnavi čez ničelni indikator ne teče noben tok $I \rightarrow 0$,

- $U_x - U_N = 0 \Rightarrow U_x = U_N$
 - **merjeni vir ni obremenjen!**
 - $u(U_x) \cong u(U_N)$!

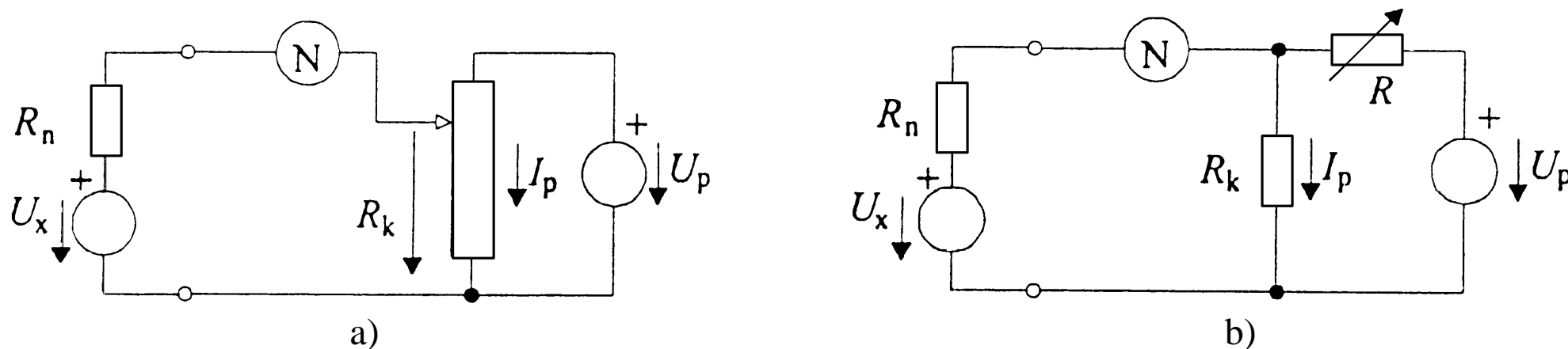




Spremenljivo napetost $U_N = U_k$ realiziramo kot padeč napetosti, ki ga povzroči **električni tok** I_p na **znanem uporu** R_k .

$$U_x - U_k = 0, \quad U_k = I_p R_k \quad \Rightarrow \quad U_x = I_p R_k$$

Ločimo dva principa realizacije napetosti U_k :



Slika 6.21 Poggendorffov in Lindeck-Rothejev princip kompenzacije

Poggendorffov princip kompenzacije (a),

- **tok je stalen** in upornost spremenljiva.

Lindeck-Rothejev princip kompenzacije (b),

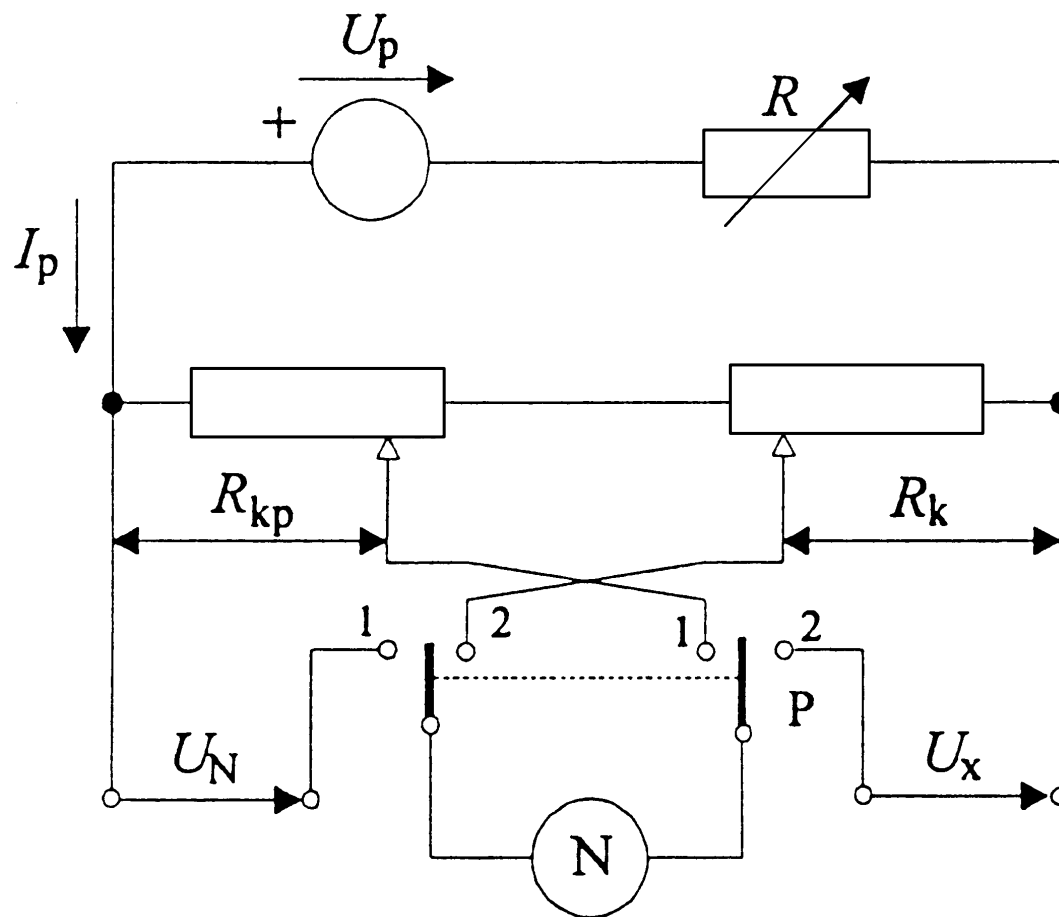
- **upor je stalen** in tok spremenljiv.





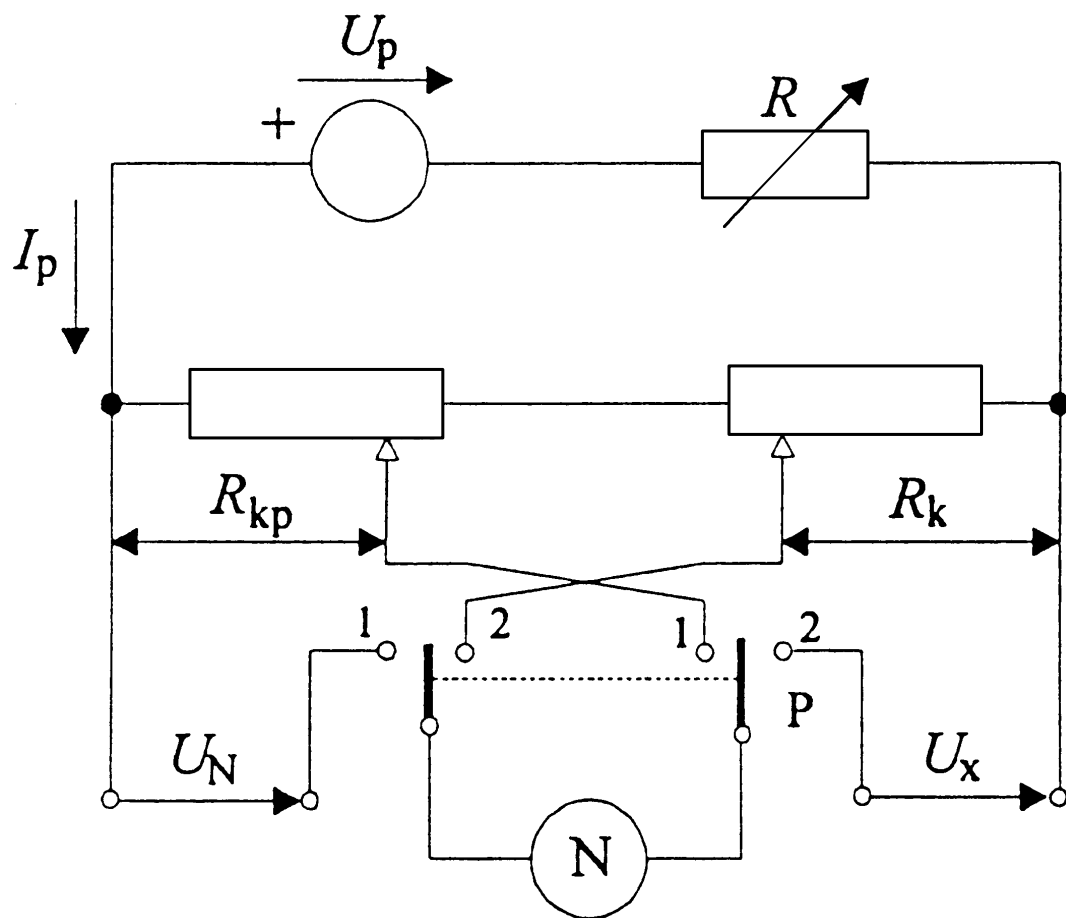
V preciznih napravah izkoriščamo Poggendorffov princip, kjer **pomožni tok nastavimo posredno preko padca na znanem upor.**

- Postopek se poenostavi, če ima kompenzator še **pomožni kompenzacijski upor.**



Slika 6.23 Kompemzator s pomožnim kompenzacijskim uporom





V položaju **1** nastavimo pomožni tok I_p ,

- z R_{kp} in U_N :

- ničelni indikator $I = 0$
 $\Rightarrow I_p R_{kp} = U_N$

V položaju **2** izmerimo (kompenziramo) napetost,

- ničelni indikator $I = 0$
 $\Rightarrow I_p R_k = U_x$

Rezultat meritve: $I_p = \text{konst.} \Rightarrow U_x = U_N \frac{R_k}{R_{kp}}$





Če želimo v rezultatu okrogle vrednosti - **naravnavanje kompenzatorja**, mora imeti tok I_p **okroglo vrednost**.

- primer: $I_p = 100\mu\text{A}$, $R_k = 3456,7\Omega$

$$U_x = \frac{U_N}{R_{kp}} R_k = I_p R_k = 100\mu\text{A} \cdot 3456,7\Omega = 345,67\text{mV}$$

Tok nastavimo **z referenčno napetostjo** (npr.: Westonov mednarodni normalni člen: $U_N = 1,01845\text{V}$)

- pomožni upor R_{kp} je **nastavljiv**.

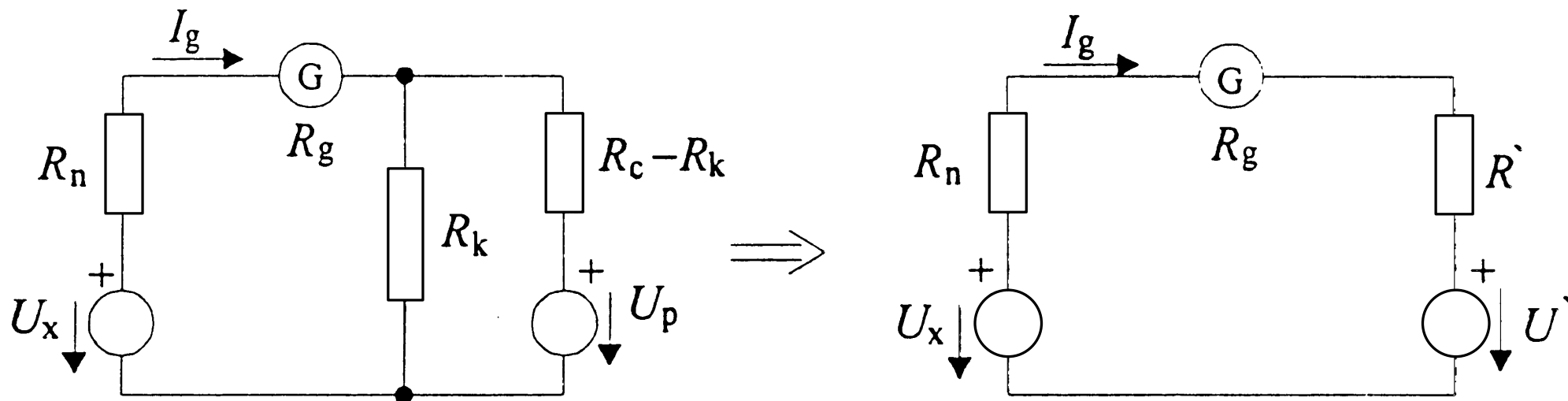
$$R_{kp} = \frac{U_N}{I_{pn}} = \frac{1,01845\text{V}}{100\mu\text{A}} = 10184,5\Omega$$





Ločljivost kompenzatorja

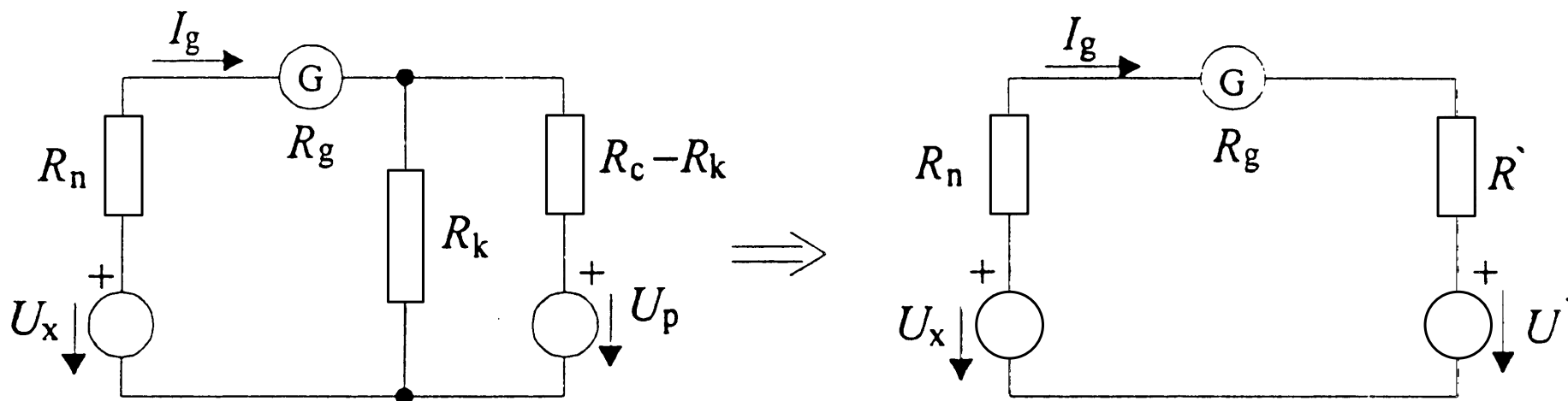
Poiskati moramo **povezavo** med izhodno veličino (**tok ničelnega indikatorja** I_g) in vhodno veličino (**sprememba napetosti** $\Delta U_x / U_x$).



Slika 6.24 Nadomestno vezje kompenzatorja

- nadomestni veličini: $U' = U_p \frac{R_k}{R_c}$, $R' = \frac{R_k (R_c - R_k)}{R_c}$
- R_g - **upornost galvanometra** kot ničelnega indikatorja,
- R_c - **celotna upornost** v krogu pomožnega toka.





Ker je: $U_x - U' - I_g (R_n + R_g + R') = 0$, je tok:

$$I_g = \frac{U_x - U'}{R_n + R_g + R'} \quad \text{oz.} \quad I_g = \frac{U_x - U_p R_k / R_c}{R_n + R_g + R_k (1 - R_k / R_c)}$$

Odvod je:

$$\frac{dI_g}{dU_x} = \frac{1}{R_n + R_g + R_k (1 - R_k / R_c)}$$

in občutljivost:

$$S = \frac{\Delta I_g}{\Delta U_x / U_x} = \frac{U_x}{R_n + R_g + R_k (1 - R_k / R_c)}$$





Ločljivost

Kolikšna je relativna sprememba napetosti $\Delta U_x / U_x$, ki spremeni tok za ΔI_g in obratno?

$$\frac{\Delta U_x}{U_x} = \frac{\Delta I_g}{U_x} [R_n + R_g + R_k (1 - R_k / R_c)]$$

Če vstavimo za ΔI_g ločljivost ničelnega indikatorja $(\Delta I_g)_q$, dobimo relativno **ločljivost kompenzatorja**:

$$\delta_q = \frac{(\Delta U_x)_q}{U_x} = \frac{(\Delta I_g)_q}{U_x} [R_n + R_g + R_k (1 - R_k / R_c)]$$

Standardna negotovost zaradi **ločljivosti** kompenzatorja je:

$$w(U_x)_q = \frac{u(U_x)_q}{U_x} = \frac{1}{2\sqrt{3}} \frac{(\Delta U_x)_q}{U_x}$$

- v praksi bi naj bila zanemarljiva proti ostalim prispevkom.





6.5 Izmenični kompenzator

Ločimo dve izvedbi merjenja sinusne napetosti:

- z eno **merimo amplitudo in fazni kot (kompleksni kompenzator)**,
 - enaka frekvenca,
- z drugo pa **efektivno vrednost**,
 - primerjamo z enosmerno napetostjo.



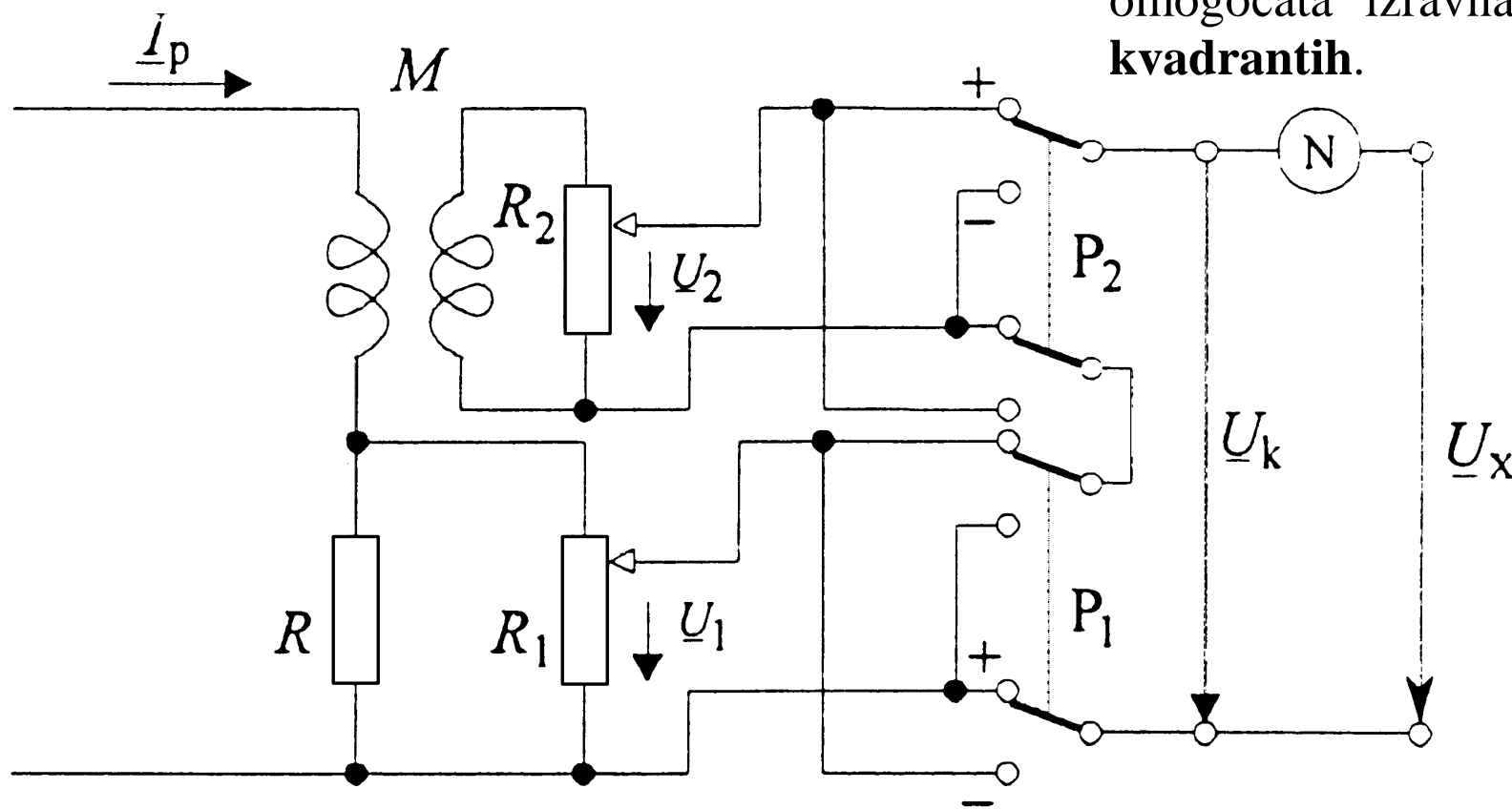


Kompleksni kompenzator

Kompenzacijska napetost je sestavljena iz napetosti dveh napetosti \underline{U}_1 in \underline{U}_2 ,

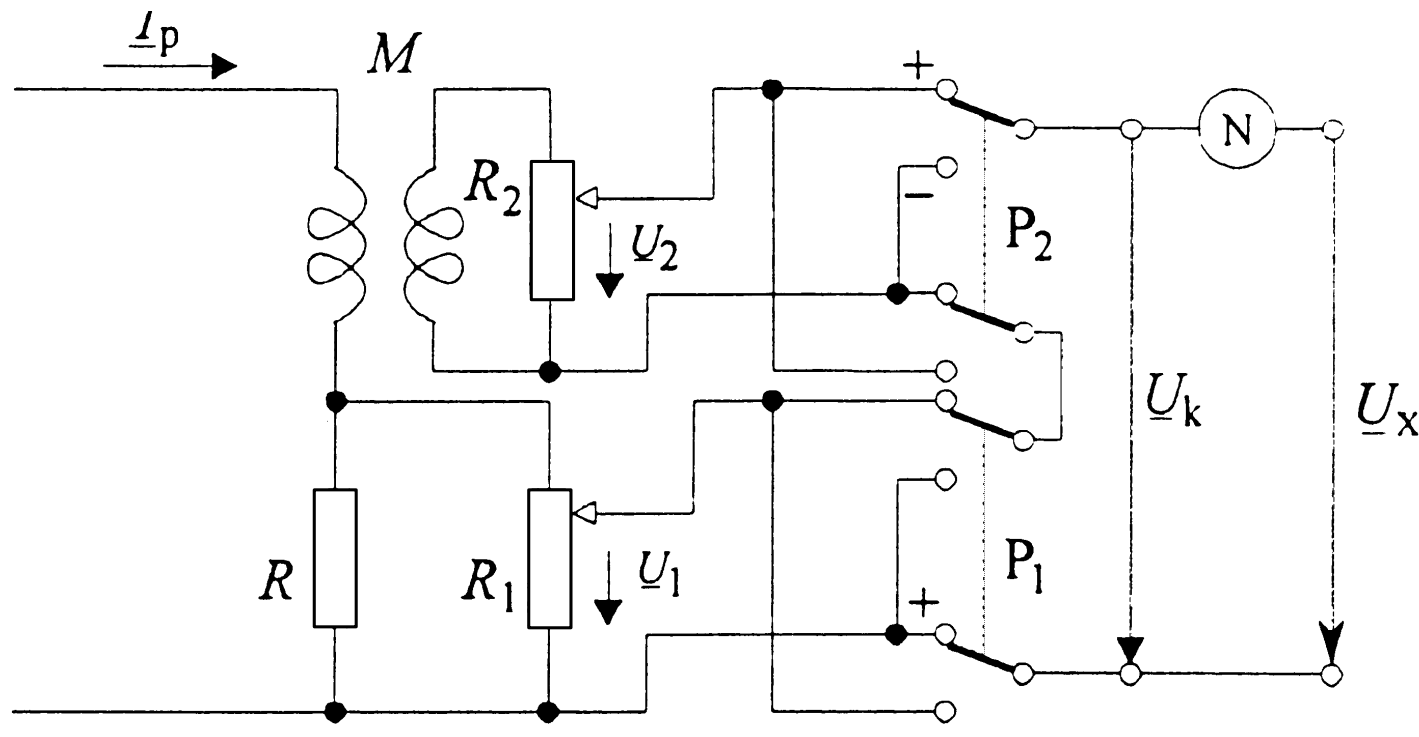
- ki sta **zamaknjeni za 90°** ,

Preklopnika P_1 in P_2 za polariteto omogočata izravnavo v vseh **štirih kvadrantih**.



Slika 6.25 Kompleksni kompenzator





- Napetost \underline{U}_1 je v fazi s pomožnim tokom \underline{I}_p :

$$\underline{U}_1 = k_1 R_1 \underline{I}_p \frac{R}{R + R_1}$$

- $k_1 R_1$ del upora za kompenzacijo

- Napetost \underline{U}_2 prehiteva pomožni tok \underline{I}_p za 90° zaradi medsebojne induktivnosti M :

$$\underline{I}_p = \hat{i}_p e^{j\omega t} \Rightarrow \underline{U}_i = M \frac{d\underline{I}_p}{dt} = j\omega M \underline{I}_p$$

$$\underline{U}_2 = k_2 j\omega M \underline{I}_p$$

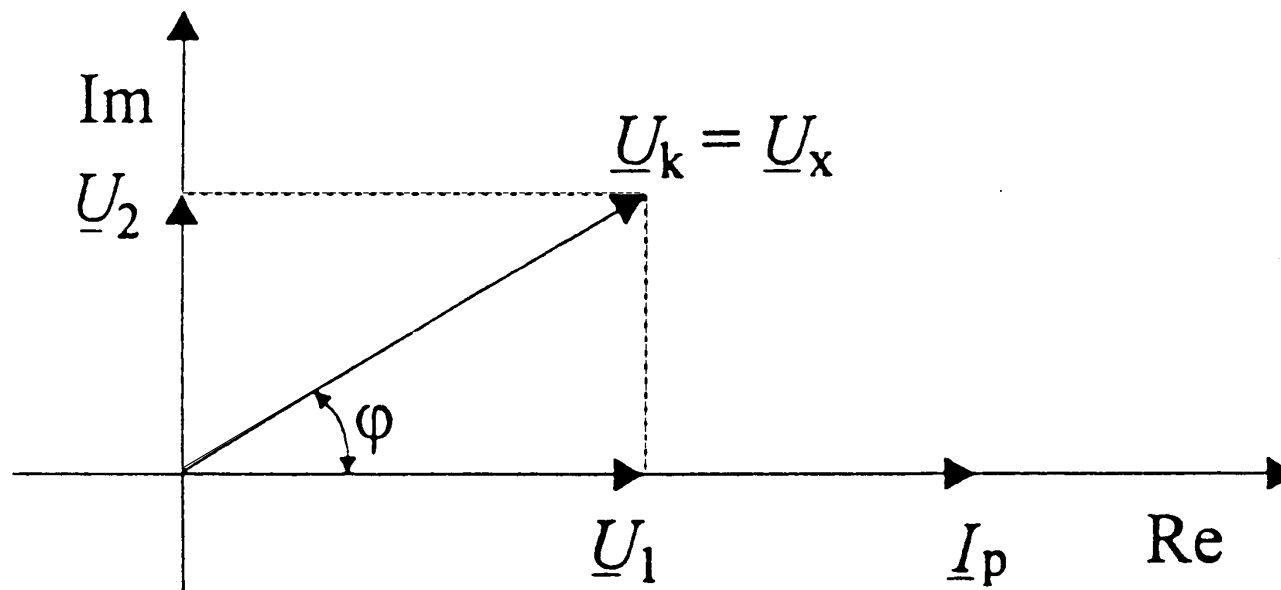




Izravnavava:

- ničelni indikator $\underline{I} = 0$: $\Rightarrow \underline{U}_x = \underline{U}_k = \underline{U}_1 + \underline{U}_2$

Kazalčni (fazorski) diagram ob izravnavi



Slika 6.26 Fazorski diagram ob izravnavi

- amplituda: $U_x = \sqrt{U_1^2 + U_2^2}$,
- fazni kot: $\varphi = \text{arc tg} \frac{U_2}{U_1}$.
- frekvenčna analiza za eno komponento!





Merilna negotovost je odvisna od negotovosti elementov vezja (R , M , R_1 , R_2 in I_p).

Z uporabo preciznih uporov znižamo merilno negotovost na $\approx 10^{-4}$ pri frekvencah do nekaj 10 Hz.

Kadar nas zanima le **razmerje** \underline{U}_x in \underline{I}_p (npr. **merjenje impedance**):

$$\underline{Z}_x = \frac{\underline{U}_x}{\underline{I}_p} = \frac{\underline{U}_1 + \underline{U}_2}{\underline{I}_p}$$

$$\bullet \underline{U}_1 = k_1 R_1 \underline{I}_p \frac{R}{R + R_1}$$

$$\bullet \underline{U}_2 = k_2 j \omega M \underline{I}_p$$

dobimo:
$$\underline{Z}_x = k_1 R_1 \frac{R}{R + R_1} + j k_2 \omega M$$





Kompleksni kompenzator je uporaben pri merjenju lastnosti merilnih transformatorjev:

- zanima nas razmerje $\frac{\underline{U}_p}{\underline{U}_s}$

- oz. razmerje $\frac{\underline{I}_p}{\underline{I}_s}$

