

Ponieważ z wykresu  $OA : OC = 0,866$

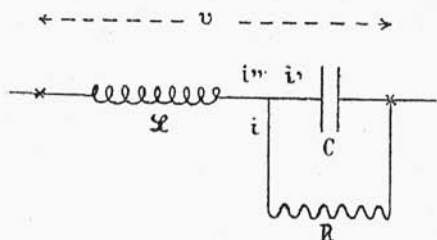
więc

$$\frac{200 I'}{1300} = 0,866,$$

skąd

$$I' = \frac{0,866 \cdot 1300}{200} = 5,63 \text{ amperom.}$$

88. — Jaką ilość okresów na sekundę powinna posiadać sinusoidalnie zmienna różnica potencjałów o stałej wartości czynnej, przyłączona do końcówek układu, w skład którego wchodzi samoindukcja  $\mathcal{L} = 1$  henry i w szereg z nią pojemność  $C = 2,5$  mikrofarada (rys. 68), aby czynne natężenie prądu przechodzącego



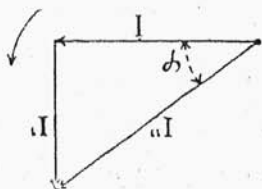
Rys. 68.

go przewodnikiem bezindukcyjnym, włączonym równolegle z kondensatorem, było niezależne od wielkości oporu  $R$  tego przewodnika, i jaką powinna być różnica potencjałów, aby otrzymać w ten sposób prąd o natężeniu

czynnym równym jednemu amperowi?

Oznaczmy, jak to wskazuje schemat układu, przez  $i$ ,  $i'$ ,  $i''$  oraz  $v$  wartości chwilowe prądów i różnicy potencjałów w poszczególnych częściach układu, zaś przez  $I$ ,  $I'$ ,  $I''$  i  $V$  odpowiadające im wartości czynne.

Ponieważ prąd  $i$  jest w fazie z napięciem  $iR$  na końcówkach kondensatora, a prąd  $i'$  wyprzedza to napięcie o  $\frac{\pi}{2}$ , przeto



Rys. 69.

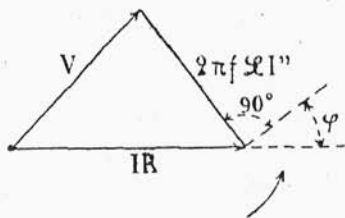
prąd  $i'' = i + i'$  da się wyrazić przy pomocy wektora (rys. 69), stanowiącego przeciwprostokątną trójkąta prostokątnego, którego przyprostokątne są proporcjonalne do  $I$  oraz  $I' = 2\pi f C \cdot IR$ , tak iż

$$I'' = \sqrt{I^2 + I'^2} = I\sqrt{1 + 4\pi^2 f^2 C^2 R^2}$$

oraz

$$\sin \varphi = \frac{I'}{I''} = \frac{2\pi f C R}{\sqrt{1 + 4\pi^2 f^2 C^2 R^2}}.$$

Ponieważ  $v = iR - \left(-\mathcal{L} \frac{di''}{dt}\right)$ , więc o ile z końca wektora o długości proporcjonalnej do  $IR$ , wystawimy prostopadłą w kierunku dodatnim do prostej tworzącej kąt  $\varphi$  z pierwszym (rys. 70) wektor o długości proporcjonalnej do  $2\pi f \mathcal{L} I''$ , otrzymamy jako zamknięcie trójkąta wektor  $V$ .



Rys. 70.

Możemy więc napisać

$$\begin{aligned} V^2 &= (IR)^2 + (2\pi f \mathcal{L} I'')^2 - 2(IR)(2\pi f \mathcal{L} I'') \sin \varphi = \\ &= I^2 R^2 + 4\pi^2 f^2 \mathcal{L}^2 I^2 (1 + 4\pi^2 f^2 C^2 R^2) - 2IR \cdot 2\pi f \mathcal{L} I \cdot 2\pi f C R = \\ &= I^2 \{ 4\pi^2 f^2 \mathcal{L}^2 + R^2 (1 - 4\pi^2 f^2 \mathcal{L} C)^2 \} \end{aligned}$$

skąd

$$I = \frac{V}{\sqrt{4\pi^2 f^2 \mathcal{L}^2 + R^2 (1 - 4\pi^2 f^2 \mathcal{L} C)^2}}.$$

Aby  $I$  nie zależało od  $R$ , wystarczy warunek

$$1 - 4\pi^2 f^2 \mathcal{L} C = 0$$

czyli

$$f = \frac{1}{2\pi \sqrt{\mathcal{L} C}}.$$

Otrzymamy wówczas

$$I = \frac{V}{2\pi f \mathcal{L}}.$$

Kładąc  $\mathcal{L} = 1$  henry,  $C = 2,5 \cdot 10^{-6}$  farada,  $I = 1$  amp., otrzymamy

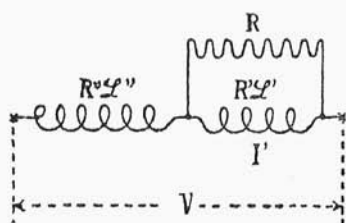
$$f = \frac{1}{2 \cdot 3,14 \cdot \sqrt{1 \cdot 2,5 \cdot 10^{-6}}} = 100,7 \text{ okresom na sekundę,}$$

oraz

$$V = 1 \cdot 2 \cdot 3,14 \cdot 100,7 \cdot 1 = 633 \text{ woltom.}$$

**89.** — Dwie zwojnice, których opory wynoszą, jeden  $R' = 10$  omom, drugi  $R'' = 100$  omom a współczynniki samoindukcyi odpowiednio  $\mathcal{L}' = 0,01$  henry oraz  $\mathcal{L}'' = 5$  henry, są połączone w szereg

(rys. 71). Na całość działa sinusoidalnie zmienna różnica poten-



Rys. 71.

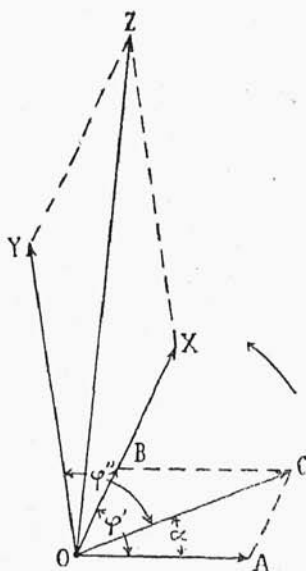
cyaliów o  $f = 50$  okresom na sekundę. Jaki opór należy włączyć równolegle z pierwszą zwojnicą, aby prąd przez nią płynący był w stosunku kąta prostego do różnicy potencjałów działającej na cały rozpatrywany obwód?

Oznaczmy przez  $x'$  oraz  $x''$  opory indukcyjne, a przez  $z'$  i  $z''$  opory pozorne obydwu zwojnic.

Przedstawmy (rys. 72) prąd w pierwszej zwojnicy przy pomocy wektora  $OA$ , długości proporcjonalnej do natężenia czynnego  $I'$ , a różnicę potencjałów na końcówkach tej zwojnicy przez wektor  $OX$ , długości proporcjonalnej do  $I' z'$ , wyprzedzający poprzedni wektor o kąt

$\varphi'$  taki, którego  $\cos \varphi' = \frac{R'}{z'}$  oraz

$$\sin \varphi' = \frac{x'}{z'}.$$



Rys. 72.

Prąd, w szukanym oporze  $R$ , jest w fazie z wyżej wspomnianą różnicą potencjałów, wyobraża go wektor  $OB$  długości proporcjonalnej do  $I' \frac{z'}{R}$ .

Przekątna  $OC$  równoległoboku zbudowanego na  $OA$  i  $OB$  jest wektorem prądu w drugiej zwojnicy.

Oznaczając przez  $I''$  natężenie czynne tego prądu, a przez  $\alpha$  kąt o jaki wyprzedza prąd pierwszej zwojnicy, możemy napisać

$$\cos \alpha = \frac{(OA + AC \cos \varphi)}{OC} = \frac{I' \left(1 + \frac{R'}{R}\right)}{I''} \quad \text{oraz}$$

$$\sin \alpha = \frac{AC \sin \varphi}{OC} = \frac{I' x'}{I'' R}.$$

Różnicy potencjałów na końcówkach drugiej zwojnicy odpowiada wektor  $OY$ , długości proporcjonalnej do  $I''z''$ , wyprzedzający wektor  $OC$  o kąt  $\varphi''$ , czyniący zadość równaniom  $\cos \varphi'' = \frac{r''}{z''}$  oraz  $\sin \varphi'' = \frac{x''}{z''}$ .

Wypadkowa  $OZ$  wektorów  $OX$  i  $OY$  wyznacza całkowitą różnicę potencjałów, działającą na układ.

Gdy  $OZ$  jest prostopadłe do  $OA$ , suma rzutów  $OX$  i  $XZ$  na  $OA$  jest równą zero. Warunek aby wektory prądu  $I'$  oraz różnicy, potencjałów  $V$  tworzyły kąt prosty, wyrazi wzór

$$OX \cos \varphi' + XZ \cos (\alpha + \varphi'') = 0.$$

Zastępując  $\cos (\alpha + \varphi'')$  przez  $\cos \alpha \cos \varphi'' - \sin \alpha \sin \varphi''$  otrzymamy

$$I'z' \cdot \frac{R'}{z'} + I''z'' \left\{ \frac{I'}{I''} \left( 1 + \frac{R'}{R} \right) \cdot \frac{R''}{z''} - \frac{I'}{I''} \frac{x'}{R} \cdot \frac{x''}{z''} \right\} = 0$$

lub

$$R' + \left( 1 + \frac{R'}{R} \right) R'' - \frac{x'}{R} x'' = 0,$$

skąd jako wartość dla  $R$  otrzymamy

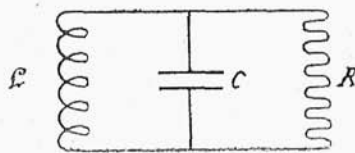
$$R = \frac{x' x'' - R' R''}{R' + R''}.$$

Kładąc  $R' = 10$  omom,  $R'' = 100$  omom,  
 $x' = 2\pi f \mathcal{L}' = 2 \cdot 3,14 \cdot 50 \cdot 0,01 = 3,14$  omom,  
 $x'' = 2\pi f \mathcal{L}'' = 2 \cdot 3,14 \cdot 50 \cdot 5 = 1570$  omom,

znajdziemy

$$R = \frac{3,14 \cdot 1570 - 10 \cdot 100}{10 + 100} = 35,7 \text{ omom.}$$

**90.** — Sieć jednofazowa, zasilająca odbieracze bezindukcyjne, da się sprowadzić do schematu (rys. 73). Pomijamy opór generatora i kabli, współczynnik samoidukcji pierwszego wynosi  $\mathcal{L}$  (niezmienny). Siła elektromotoryczna generatora przyłączona do oporu  $R$  zmiennego wraz z obciążeniem, oraz równolegle do oporu przyłączonej pojemności  $C$ , zależnej od rozległości sieci.



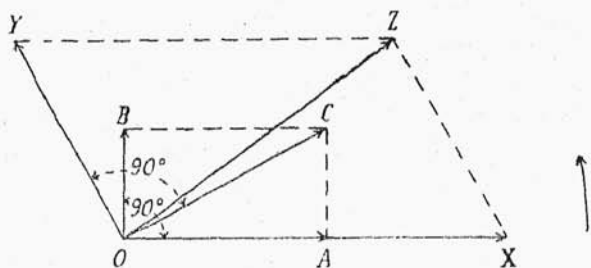
Rys. 73.

Siła elektromotoryczna jest wielkością zmienną złożoną, o  $f = 25$  okresom na sekundę. Jakiej wartości  $C$ , przy  $\mathcal{L} = 0,15$  henry, odpowiada największa amplituda sinusoidalnej fali głównej, oraz harmonicznej rzędu jedenastego, różnicy potencjałów między przewodnikami sieci. Oraz gdy rezonans ma miejsce, dla jakich wartości oporu  $R$ , amplituda napięć składowych przyjmie wartość dwa razy większą od wartości amplitudy siły elektromotorycznej?

Oznaczmy  $a = 2\pi n f$  zmiennej harmonicznej  $n$ -tego rzędu siły elektromotorycznej generatora, oraz przez  $E_0$  jej amplitudę. Działanie tej siły elektromotorycznej można rozpatrywać tak jak gdyby ona była sama.

Amplitudy prądów, które wywołuje siła elektromotoryczna składowej harmonicznej w oporze  $R$  i w równoległej z nim pojemności  $C$ , są wyrażone w funkcji amplitudy  $V_0$  (różnicy potencjałów, tej siły elektromotorycznej, utrzymywanej między przewodnikami sieci) przez  $\frac{V_0}{R}$  oraz  $a C V_0$ .

Tym prądom, które na rys. 74 wyobrażają wektory  $OA$  i  $OB$  do siebie prostopadłe, odpowiada w części obwodu z samoindu-



Rys. 74.

kcją  $\mathcal{L}$  prąd całkowity, którego wektor  $OC$  jest wypadkową poprzednich, możemy więc napisać

$$I_0 = V_0 \sqrt{\frac{1}{R^2} + a^2 C^2}.$$

Z drugiej strony, wypadkowa  $OZ$  wektora  $OX$  wyobrażającego różnicę potencjałów między przewodnikami sieci, oraz wektora  $OY$ , prostopadłego do  $OC$ , wyobrażającego różnicę potencjałów o amplitudzie  $a \mathcal{L} I_0$ , potrzebną do przezwyciężenia oporu

indukcyjnego generatorów, jest wektorem ich siły elektromotorycznej.

Ponieważ kąt  $OXZ$  jest dopełnieniem kąta  $AOC$ , którego sinus jest równy  $aC/\sqrt{1/R^2 + a^2C^2}$ , otrzymamy z trójkąta  $OXZ$  zależność

$$E_0^2 = V_0^2 + a^2 \mathcal{L}^2 I_0^2 - 2 V_0 a \mathcal{L} I_0 \frac{aC}{\sqrt{\frac{1}{R^2} + a^2C^2}},$$

która, rozwiązana względem  $V_0$ , po zastąpieniu  $I_0$  przez jego wartość wyżej znaną, przyjmie postać

$$V_0 = \frac{R}{\sqrt{a^2 \mathcal{L}^2 + R^2(a^2 \mathcal{L} C - 1)^2}} E_0,$$

dla każdej wartości  $R$  amplituda  $V_0$  przechodzi przez największość, gdy  $a^2 \mathcal{L} C - 1 = 0$ , lub gdy

$$C = \frac{1}{a^2 \mathcal{L}}.$$

Wartość jej wynosi

$$V_0 = \frac{R}{a \mathcal{L}} E_0,$$

tak iż opór, dla którego stosunek  $\frac{V_0}{E_0}$ , w wypadku rezonansu, przybiera wartość  $m$ , wynosi

$$R = a \mathcal{L} m.$$

Podstawiając  $\mathcal{L} = 0,15$  henry,  $f = 25$  okresom na sekundę, wartość  $C$  spowodująca rezonans i odpowiadająca jej wartość  $R$ , urzeczywistniające warunek  $m = 2$ , dla głównej fali (czyli  $n = 1$ ) przy wartości  $a = 2\pi f = 2 \cdot 3,14 \cdot 25 = 157$ ,

$$C = \frac{1}{157^2 \cdot 0,15} = 270 \cdot 10^{-6} \text{ farada},$$

$$R = 157 \cdot 0,15 \cdot 2 = 47,1 \text{ omom},$$

a dla harmonicznej rzędu  $n=11$ , i  $a=2\pi n f=2 \cdot 3,14 \cdot 11 \cdot 25=1725$

$$C = \frac{1}{1725^2 \cdot 0,15} = 2,24 \cdot 10^{-6} \text{ farada},$$

$$R = 1725 \cdot 0,15 \cdot 2 = 517,5 \text{ omom}.$$

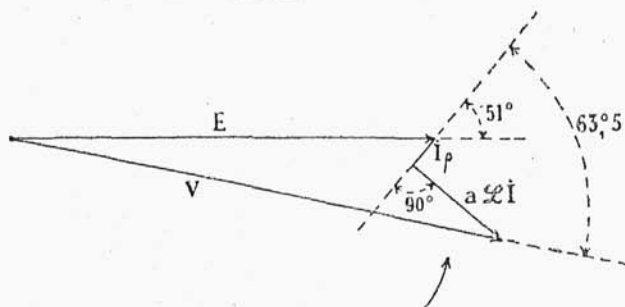
91. — Generator jednofazowy, o oporze  $R = 100$  omom i współczynniku samoindukcji  $\mathcal{L} = 1$  henry (stały), rozwija moc elektryczną (średnią)  $P = 375$  watom, dając prąd o  $f = 50$  okresom na sekundę, przy natężeniu czynnym  $I = 0,7$  ampera, wyprzedzający w fazie siłę elektromotoryczną maszyny. Wielkość czynna tej siły elektromotorycznej wynosi  $E = 850$  woltom. Końcówki generatora są przyłączone do obwodu odbiorczego, oraz równoległe z nim włączonego kondensatora o pojemności  $C = 5$  mikrofaradom. Jakim jest opór omiczny i indukcyjny obwodu? Siła elektromotoryczna i natężenie prądu są wielkościami sinusoidalnie zmiennymi.

Oznaczmy przez  $e$ ,  $i$  oraz  $v$  wartości chwilowe siły elektromotorycznej generatora, prądu i różnicy potencjałów na końcówkach

$$v = e - iR - \mathcal{L} \frac{di}{dt}.$$

Prąd  $i$  wyprzedza siłę elektromotoryczną  $e$  o kąt  $\varphi$  taki, że  $\cos \varphi = P/EI = 375/850 \cdot 0,7 = 0,63$ , t. j. o  $51^\circ$ , zaś siła elektromotoryczna samoindukcji —  $\mathcal{L} \frac{di}{dt}$  opóźnia się o  $90^\circ$  względem  $i$ .

Mamy więc, jako odpowiadające chwilowym  $iR$  oraz  $-\mathcal{L} \frac{di}{dt}$ , wartości czynne  $IR = 0,7 \cdot 100 = 70$  woltom oraz  $2\pi f \mathcal{L} I = 2,314 \cdot 50 \cdot 1 \cdot 0,7 = 220$  woltom.



Rys. 75.

Składając wektoryalnie (rys. 75) napięcia  $e$ ,  $-iR$  oraz  $-\mathcal{L} \frac{di}{dt}$ , znajdziemy że wielkość czynna różnicy potencjałów  $v$

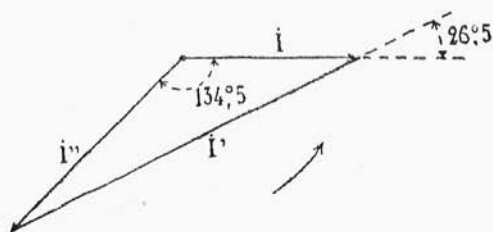
wynosi  $V = 1000$  woltom i spóźnia się w fazie o kąt  $63^{\circ},5$  względem prądu  $i$ .

Pod wpływem różnicy potencjałów  $v$  na zbrojach, kondensator przepuszcza prąd  $i' = C \frac{dv}{dt}$  o wartości czynnej  $I' = 2\pi f C V = 2.3,14.50.5.10^{-6}.1000 = 1,57$  amp., wyprzedzający o  $90^{\circ}$  różnicę potencjałów  $v$ , czyli o  $90^{\circ} - 63^{\circ},5 = 26^{\circ},5$  prąd  $i$ .

Natężenie chwilowe  $i''$  prądu w obwodzie odbiorczym czyni zadość równaniu

$$i'' = i - i'.$$

Prąd ten przedstawionym być może (rys. 76) przy pomocy wektora, łączącego początek wektora prądu  $i$  z końcem wektora



Rys. 76.

prądu  $i'$  o zmienionym kierunku wykreślonego w przedłużeniu z poprzednim. Z wykresu otrzymamy, jako wartość czynną szukanego prądu  $I'' = 1$  amperowi, spóźniającego się w fazie o  $134^{\circ},5$  względem prądu  $i$ , lub o  $134^{\circ},5 - 63^{\circ},5 = 71^{\circ}$  w stosunku do różnicy potencjałów  $v$ .

Z powyższego, opór pozorny  $V/I''$  obwodu odbiorczego wynosi  $1000/1 = 1000$  omom, jego opór omiczny  $1000 \cdot \cos 71^{\circ} = 326$  omom, opór zaś indukcyjny  $1000 \cdot \sin 71^{\circ} = 945$  omom.

**92.**—Aby zmniejszyć ilość ciepła wytwarzającego się w przewodnikach zasilających indukcyjny odbieracz prądu zmiennego (o pobieranej mocy elektrycznej  $P = 5$  MK przy wartości czynnej różnicy potencjałów na końcówkach  $V = 1000$  woltom, ze współczynnikiem mocy  $A = 0,8$ ), przyłączamy kondensator do końcówek tego odbieracza. Wyznaczyć pojemność  $C$  jaką należy nadać kondensatorowi, aby jaknajlepiej wyzyskać linię, w założeniu, że mamy do czynienia z wielkościami prądu i napięcia sinusoidalnie zmiennymi, o  $f = 50$  okresom na sekundę.





że czynna różnica potencjałów na końcówkach odbieracza  $A$  wynosi 100 woltów, wyznaczyć takąż różnicę potencjałów na końcówkach alternatora, w założeniu, że mamy do czynienia z wielkościami sinusoidalnie zmiennymi.

Średniej mocy  $P' = 10 \cdot 736 = 7360$  watom, pobieranej przez odbieracz  $A$ , przy napięciu czynnym  $U = 100$  woltom, ze współczynnikiem mocy  $\cos \varphi' = 0,8$ , odpowiada prąd o natężeniu czynnym

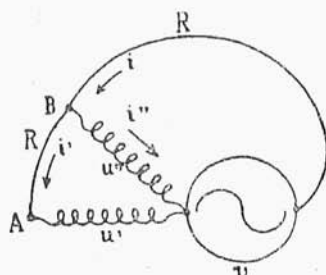
$$I' = \frac{P'}{U' \cos \varphi'} = \frac{7360}{100 \cdot 0,8} = 92 \text{ amperom,}$$

który spóźnia się w fazie względem napięcia na końcówkach swego odbieracza o kąt  $\varphi' = 37^\circ$ .

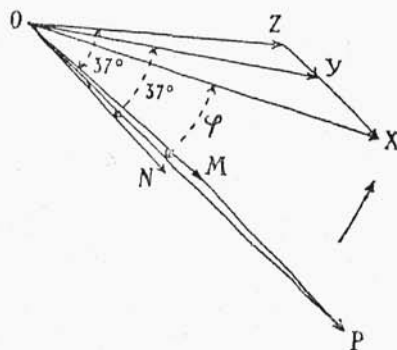
Oznaczając przez  $u'$ ,  $u''$  oraz  $i'$  chwilowe wartości napięć na końcówkach odbieracza  $A$ , odbieracza  $B$ , oraz chwilowe natężenie prądu przechodzącego przez pierwszy odbieracz, jak również opór omiczny przewodnika  $R$ , łączącego między sobą odbieracze, możemy napisać

$$u'' = u' + i' R.$$

Wybrawszy odpowiednią podziałkę dla woltów i amperów wyobrażamy (rys. 79) napięcie  $u'$  przez wektor  $OZ$  długości proporcjonalnej do  $U'$ , oraz prąd  $i'$  przez wektor  $OM$  długości proporcjonalnej do  $I'$ , spóźniający się w fazie o kąt  $37^\circ$  względem pierwszego, napięcie  $u''$  wyobraża wektor  $OY$ , wypadkowy wektorów  $OZ$  i  $ZY$ , długości proporcjonalnej do  $I'R = 92 \cdot 0,2 = 18,4$  woltom, równoległy



Rys. 78.



Rys. 79.

do  $OM$  i tego samego kierunku. Z długości wektora  $OY$ , wyznaczaemy napięcie czynne  $U'' = 115,5$  woltom.

Prąd o natężeniu chwilowym  $i''$ , przechodząc przez odbieracz  $B$ , który otrzymuje średnią moc  $P'' = 7360$  watom, przy napięciu czynnym  $U''$  i współczynniku mocy  $\varphi'' = 0,8$ , posiada natężenie czynne

$$I'' = \frac{P''}{U'' \cos \varphi''} = \frac{7360}{115,5 \cdot 0,8} = 79,6 \text{ amperom,}$$

i spóźnia się względem napięcia  $u''$  o kąt  $\varphi'' = 37^\circ$ . Jego wektorem jest  $ON$ .

Oznaczając przez  $i$  natężenie chwilowe prądu wytwarzanego przez alternator

$$i = i' + i''.$$

Wypadkowa  $OP$  wektorów  $OM$  i  $ON$  jest więc wektorem natężenia czynnego  $I = 170,8$  amperom.

Jeżeli przez  $v$  oznaczymy wartość chwilową różnicy potencjałów na końcówkach alternatora, przyłączonego do odbieracza  $B$  przy pomocy przewodnika o oporze  $R$ , otrzymamy

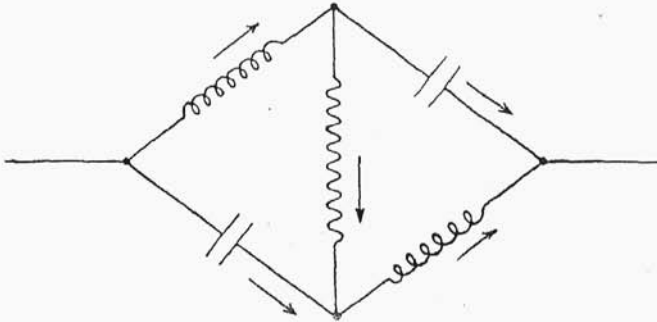
$$v = u'' + iR.$$

Wykreślmy więc na przedłużeniu wektora  $OY$ , wektor  $YX$  długości proporcjonalnej do  $IR = 170,8 \cdot 0,2 = 34,2$  woltom, równolegle do wektora  $OP$  i tego samego co i on kierunku. Odcinek  $OX$  jest wektorem  $v$ . Długość jego wskazuje nam, że wielkość czynna różnicy potencjałów na końcówkach alternatora wynosi  $V = 145$  woltom, przytem wyprzedza on całkowity prąd  $i$  o kąt  $\varphi = 26^\circ.5$ .

94. — Dwa przeciwległe boki równoległoboku są utworzone przez jednakowe zwojnice, o bardzo małym oporze omicznym (dającym się pominąć), i o stałym współczynniku samoindukcji  $\mathfrak{L} = 0,1$  henry; dwa drugie boki są utworzone przez kondensatory o jednakowej pojemności  $C$ . Jak wielką powinna być ta pojemność, aby prąd w przewodniku bezindukcyjnym, łączącym według przekątnej wierzchołki równoległoboku, był niezależny od jego oporu  $R$ , gdy sinusoidalnie zmienna różnica potencjałów o  $f = 100$  okresom na sekundę działa na dwa drugie wierzchołki? Jakie jest wraz z wartością  $C$  natężenie czynne  $I$  prądu rozważa-

nego, gdy wartość czynna różnicy potencjałów działającej na układ wynosi  $V = 500$  woltom?

Na skutek symetrii, prądy (których kierunki przyjęte za dodatnie oznaczamy strzałkami, rys. 80) posiadają jednakowe natę-



Rys. 80.

żenia w obydwu zwojnicach, jak również w obydwu kondensatorach.

Oznaczmy przez  $i'$  oraz  $i''$  ich natężenia w chwili  $t$ ;  $i$  wartość chwilową prądu płynącego przez opór  $R$ , tworzący przekątną,  $u$  napięcia na okładkach kondensatorów, oraz  $v$  różnicy potencjałów działającej na cały układ.

Mamy równania

$$v = iR + 2L \frac{di'}{dt}; \quad v = -iR + 2u$$

$$i'' = C \frac{du}{dt}; \quad i' = i + i''.$$

Zastępując w trzecim  $i''$  przez wartość określoną z czwartego, następnie rugując  $\frac{du}{dt}$  z nowego równania i drugiego (biorąc pochodną jego względem czasu) otrzymamy

$$\frac{dv}{dt} = -R \frac{di}{dt} + 2 \frac{i' - i}{C},$$

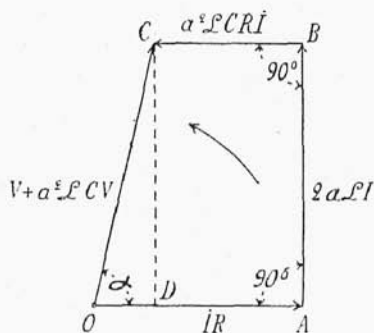
oraz

$$\frac{d^2v}{dt^2} = -R \frac{d^2i}{dt^2} + \frac{2}{C} \left( \frac{di'}{dt} - \frac{di}{dt} \right).$$

Wyrażenie  $\frac{di'}{dt}$  otrzymane z ostatniego równania, a podstawione w pierwsze, daje

$$v - \mathcal{L} C \frac{d^2 v}{dt^2} = iR + 2 \mathcal{L} \frac{di}{dt} + \mathcal{L} C R \frac{d^2 i}{dt^2}.$$

Wartości czynne trzech wyrazów prawej strony równania, zakładając  $a = 2\pi f$  są  $IR$ ,  $2a\mathcal{L}I$ , oraz  $a^2\mathcal{L}CRI$ . Drugi wyraz wyprzedza o  $\frac{\pi}{2}$  wyraz pierwszy, a trzeci posiada to samo zsuniecie fazy względem drugiego.



Rys. 81.

Jeżeli  $OA$ ,  $AB$  i  $BC$  (rys. 81) są wektorami wyobrażającymi powyższe wielkości, to ich wypadkowa  $OC$  wyraża wielkość odpowiadającą dwum wyrazom lewej strony ostatniego równania.

Ponieważ te są z sobą w fazie, wartość czynna ich sumy jest sumą  $V + a^2\mathcal{L}CV$  ich wartości czynnych.

Z trójkąta prostokątnego  $ODC$ , znajdziemy

$$(V + a^2\mathcal{L}CV)^2 = 4a^2\mathcal{L}^2I^2 + (IR - a^2\mathcal{L}CRI)^2$$

lub

$$I = V \frac{1 + a^2\mathcal{L}C}{\sqrt{4a^2\mathcal{L}^2 + R^2(1 - a^2\mathcal{L}C)^2}}$$

oraz

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{2a\mathcal{L}}{R(1 - a^2\mathcal{L}C)}.$$

Z tych równań widać, że natężenie czynne prądu i jego faza względem różnicy potencjałów są niezależne od oporu  $R$  w przekątnej równoległoboku, gdy

$$1 - a^2\mathcal{L}C = 0.$$

Wówczas otrzymamy

$$I = \frac{V}{a\mathcal{L}},$$

zaś  $\operatorname{tg} \alpha = \infty$  t. j.  $\alpha = 90^\circ$ .

Zakładając  $\mathcal{L} = 0,1$  henry,  $a = 2\pi f = 2 \cdot 3,14 \cdot 100 = 628$ , należy, w celu zapewnienia szukanej niezależności, aby

$$C = \frac{1}{a^2 \mathcal{L}} = \frac{1}{628^2 \cdot 0,1} = 25,35 \cdot 10^{-6} \text{ farada,}$$

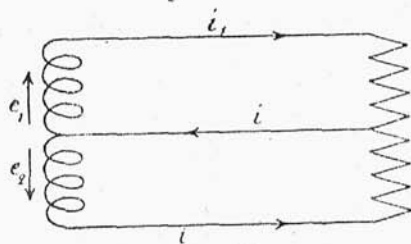
Przy  $V = 500$  woltom znajdziemy

$$I = \frac{500}{628 \cdot 0,1} = 7,97 \text{ amperom.}$$

95. — Alternator i odbieracz dwufazowe, są połączone trzema przewodnikami. Opór omiczny  $R$  i indukcyjny  $x$  każdego z zewnętrznych przewodników wraz z odpowiadającymi uzwojeniami alternatora i odbieracza równe są odpowiednio 10,25 oma oraz 12,5 oma. Opór omiczny  $R'$  i indukcyjny  $x'$  przewodnika środkowego wynoszą odpowiednio 0,1 oma i 0,15 oma. Jakie są, stosunek natężeń czynnych i różnica faz obydwu prądów wytwarzanych przez alternator, którego siły elektromotoryczne czynne są równe i zsunięte w fazie o  $\frac{\pi}{2}$ , w założeniu, że mamy do czynienia z funkcjami sinusoidalnie zmiennymi.

Oznaczmy przez  $\mathcal{L}$  i  $\mathcal{L}'$  współczynniki samoindukcji, odpowiadające oporom indukcyjnym  $x$  i  $x'$ ;  $e_1$  oraz  $e_2$  wartości chwilowe sił elektromotorycznych wzbudzanych przez uzwojenie twornika, różniących się w fazach

o  $\frac{\pi}{2}$ , przy równych wartościach czynnych;  $i_1$  oraz  $i_2$  wartości chwilowe powstałych w twornikach prądów, zaś  $i = i_1 + i_2$  prądu w przewodniku środkowym (rys. 82).



Rys. 82.

Drugie prawo Kirchhoffa da nam zależności

$$e_1 - \mathcal{L} \frac{di_1}{dt} - \mathcal{L}' \frac{di}{dt} = i_1 R + i R' \quad (1)$$

oraz

$$e_2 - \mathcal{L} \frac{di_2}{dt} - \mathcal{L}' \frac{di}{dt} = i_2 R + i R' \quad (2)$$



głego (lecz ze znakiem przeciwnym) do  $OB$ , oraz wektora  $C_1D_1$  równego  $OB \cdot \frac{x'}{(R + 2R')}$  i prostopadłego do  $OB$  w kierunku ką-

tów ujemnych. Zaś wektor  $\left(i_2 R + \varepsilon \frac{d i_2}{d t}\right)$  jest wypadkowym  $OD_2$  wektora  $OA_2$  i dwóch wektorów  $A_2C_2$  i  $C_2D_2$ , których wartości, kierunki i znaki są odpowiednio takie, jak przy  $A_1C_1$  i  $C_1D_1$ .

Z wykresu widać, że w ogólności wektory  $OD_1$  i  $OD_2$  nie są równe i tworzą między sobą kąt różny od  $90^\circ$ , a więc tak samo i wektory  $OE_1$  i  $OE_2$ , wyobrażające  $i_1 R$  oraz  $i_2 R$ , wyznaczone przez przecięcie się z kołami zatoczonymi na  $OD_1$  i  $OD_2$  jako na średnicach, prostych  $OY_1$  i  $OY_2$  tworzących z temi średnicami kąty ujemne  $D_1OY_1$  i  $D_2OY_2$  mające za tangens  $\frac{x}{R}$ .

Natężenia czynne obydwóch prądów wytwarzanych przez alternator mają się do siebie jak długości  $OE_1$  i  $OE_2$  lub  $OD_1$ , do  $OD_2$ , a kąt  $E_1OE_2$  lub  $D_1OD_2$  jest miarą różnicy faz tych prądów.

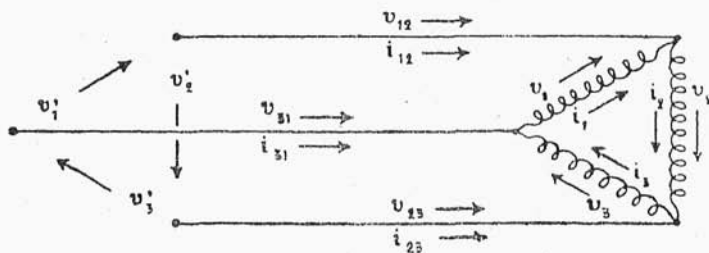
Wykonując wykres z danemi liczbowymi zadania, zobaczymy, że różnica między natężeniami czynnymi jest bardzo małą również różnica faz bardzo mało różni się od kąta prostego, pochodzi to stąd, że  $\frac{R'}{(R + 2R')}$  oraz  $\frac{x'}{(R + 2R')}$  są małe.

**96.** — Trzy jednakowe obwody odbieracza indukcyjnego prądu trójfazowego posiadają współczynnik mocy  $A = 0,9$  i są połączone w trójkąt. Odbieracz ten bierze średnio moc elektryczną  $P = 100 \text{ MK}$ , przy czynnej różnicy potencjałów na końcówkach  $V = 1000$  woltom. Jest on zasilany przy pomocy trzech jednakowych przewodników bezindukcyjnych, w których straty na ciepło wynoszą razem  $p = 15 \text{ MK}$ . Jaką wartość posiada czynna różnica potencjałów  $V'$  na końcówkach generatora, w założeniu, że mamy do czynienia z funkcjami sinusoidalnie zmiennymi względem czasu?

Oznaczmy chwilowe wartości prądów w trzech częściach obwodów odbieracza przez  $i_1, i_2, i_3$ ; także wartości różnic potencjałów na końcówkach tych obwodów przez  $v_1, v_2, v_3$ ; zaś prądów płynących w zasilających przewodnikach przez  $i_{12}, i_{23}, i_{31}$ ; spad-



ków napięć w tych przewodnikach  $v_{12}$ ,  $v_{23}$ ,  $v_{31}$ ; w końcu, chwilowe wartości różnic potencjałów między końcówkami generatora przez  $v'_1$ ,  $v'_2$ ,  $v'_3$ . Wskażmy strzałkami na załączonym rysunku 84 przyjęte kierunki dodatnie tych wielkości.



Rys. 84.

Każda z trzech części obwodu odbieracza pobiera średnią moc  $\frac{P}{3}$  a prądy  $i_1$ ,  $i_2$ ,  $i_3$  posiadają czynne natężenie

$$\frac{1}{3} \frac{P}{AV} = \frac{100 \cdot 736}{3 \cdot 0,9 \cdot 1000} = 27,2 \text{ amperom.}$$

Prądy te mogą być wyrażone (rys. 85) przez trzy wektory  $OA_1$ ,  $OA_2$ ,  $OA_3$  jednakowej długości i tworzące między sobą kąty  $120^\circ$ .

Różnice potencjałów  $v_1$ ,  $v_2$ ,  $v_3$  są więc wyrażone przez trzy wektory  $OB_1$ ,  $OB_2$ ,  $OB_3$  długości proporcjonalnej do  $V$ , wyprzedzające wektory natężenia prądu o kąt  $\varphi$  taki, iż  $\cos \varphi = A = 0,9$  t. j. o  $26^\circ$ .

Ponieważ

$$\begin{aligned} i_{12} &= i_2 - i_1 \\ i_{23} &= i_3 - i_2 \\ i_{31} &= i_1 - i_3 \end{aligned}$$

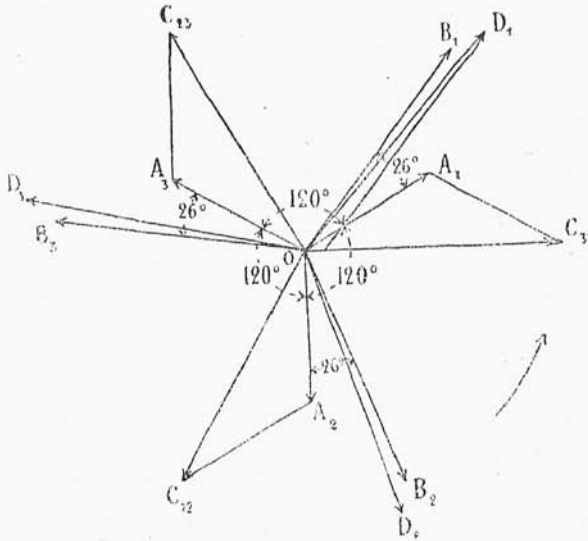
wypadkowe  $OC_{12}$ ,  $OC_{23}$ ,  $OC_{31}$ , wektorów  $OA_2$  i  $-OA_1$ ,  $OA_3$  i  $-OA_2$  oraz  $OA_1$  i  $-OA_3$ , są wektorami prądów  $i_{12}$ ,  $i_{23}$ ,  $i_{31}$ .

Ponieważ tworzą one podstawy trójkątów równoramiennych, których boki równe wyobrażają 27,2 amp., a także kąty mają  $\frac{(180^\circ - 120^\circ)}{2} = 30^\circ$ , natężenie czynne tych prądów wyniesie

$$I' = 2 \cdot 27,2 \cdot \cos 30^\circ = \sqrt{3} \cdot 27,2 = 47,1 \text{ amperom.}$$

Spadki napięcia  $v_{12}$ ,  $v_{23}$ ,  $v_{31}$  są w fazie z prądami, które je wywołują i posiadają wartość czynną

$$\frac{1}{3} \frac{p}{I'} = \frac{15 \cdot 736}{3 \cdot 47,1} = 78 \text{ woltom.}$$



Rys. 85.

Różnice potencjałów  $v_1'$ ,  $v_2'$ ,  $v_3'$  czynią zadość równaniom

$$v_1' = v_{31} + v_1 - v_{12}$$

$$v_2' = v_{12} + v_2 - v_{23}$$

$$v_3' = v_{23} + v_3 - v_{31}$$

Z tego wynika, że znajdziemy wektor  $OD_1$  różnicy potencjałów  $v_1'$ , wyprowadzając z  $O$  wzdłuż  $OC_{31}$  odcinek wyobrażający 78 woltów; przeprowadzając następnie, równoległe do  $OB_1$  i w kierunku tego wektora odcinek długości odpowiadającej 1000 woltom; przedłużając go inną linią równoległą, o kierunku przeciwnym do  $OC_{12}$ , długości odpowiadającej 78 woltom, i łącząc początek z wolnym końcem ostatniej prostej.

W podobny sposób otrzymamy wektory  $OD_2$ ,  $OD_3$  różnic potencjałów  $v_2'$  oraz  $v_3'$ . Jest rzeczą oczywistą, że proste  $OD_1$ ,  $OD_2$  oraz  $OD_3$  tworzą pomiędzy sobą kąty równe  $120^\circ$ .

Z ich długości znajdziemy, że  $V' = 1125$  woltom.