PODSTAWY OBLICZANIA MOCY ZAPOTRZEBOWANEJ ZAKŁADÓW PRZEMYSŁOWYCH.

1. Wstęp.

Podstawową czynnością przy projektowaniu układu zasilania zakładu przemysłowego jest ustalenie kategorii zakładu ze względu na wymagana niezawodność zasilania i wyznaczenie przewidywanego obciążenia elektroenergetycznego (obliczeniowej mocy szczytowej), od którego zależą przede wszystkim dobór parametrów znamionowych elementów projektowanego układu oraz w pewnym stopniu jego konfiguracja.

Wyznaczenie przewidywanego obciążenia z nadmiarem powoduje straty gospodarcze na skutek nieuzasadnionego zwiększenia kosztów realizacji inwestycji.

Przyjęcie zbyt małych wartości obciążeń powoduje, że zaprojektowany układ ma niską elastyczność, zbyt małą przepustowość oraz nadmierną awaryjność. To powoduje ponadto zwiększenie strat wynikających z przestojów awaryjnych, pogorszenie jakości dostarczanej energii i zwiększenie strat energii. W skrajnym przypadku na skutek niskiej przepustowości układu może istnieć konieczność przebudowy układu. Przebudowa taka może być utrudniona z uwagi na uruchomiony proces produkcyjny w zakładzie, co dodatkowo zwiększa koszty.

Istnieje wiele metod obliczania obciążeń szczytowych opracowanych przy różnych założeniach i o różnej złożoności obliczeń. Mimo to uzyskiwane wyniki często różnią się bardzo od obciążeń rzeczywistych. Stanowi to istotny problem gospodarczy. Przyczyny takiego stanu rzeczy to niedoskonałości niektórych metod obliczeniowych oraz nieadekwatność wartości wskaźników wykorzystywanych przez metody obliczeniowe. Na wartości stosowanych współczynników ma wpływ wiele czynników, takich jak między innymi:

- rodzaj i technologia produkcji oraz jej zmiany,
- rodzaj i jakość produkowanych wyrobów,
- rodzaj parku maszynowego i stopień jego dostosowania do technologii,
- rzeczywiste obciążenia i programy pracy poszczególnych odbiorników i grup odbiorników,
- kwalifikacje obsługi i dyscyplina pracy,
- organizacja produkcji,
- warunki geograficzne.

Postęp technologiczny w przemyśle związany głównie z automatyzacją i zwiększaniem jakości produkcji, wymusza częste zmiany większości powyższych parametrów, co utrudnia prawidłowe wyznaczanie przewidywanych obciążeń szczytowych.

Generalnie rzecz biorąc wskazane jest raczej przewymiarowanie projektowanych urządzeń w stosunku do aktualnych obciążeń, niż ich dobór w minimalnym stopniu spełniający wymagania. Wszystko po to , aby przy zmianie rodzaju czy technologii produkcji nie trzeba było wprowadzać dużych zmian w układzie zasilania i sieciach rozdzielczych.

Metoda obliczeniowa powinna prowadzić w możliwie prosty sposób do wyznaczenia wielkości niezbędnych dla doboru elementów układu elektroenergetycznego, z punktu widzenia ich roboczej obciążalności prądowej. Takimi wielkościami są obliczeniowy prąd szczytowy albo obliczeniowa moc szczytowa i obliczeniowy współczynnik mocy.

Mimo, że przy wyznaczaniu przewidywanych obciążeń chodzi o wyznaczenie obliczeniowego prądu szczytowego, w obliczeniach operuje się na ogół pojęciem mocy szczytowej. Wynika to z faktu, że znacznie łatwiej jest badać obciążenie mocą niż prądem, ze względu na większe rozpowszechnienie przyrządów pomiarowych, potrzebnych do wyznaczenia odpowiednich wskaźników i kontroli wyników w zakresie mocy.

Zasadniczo obliczeniowa moc szczytowa jest pojęciem umownym, służącym tylko do wyznaczenia obliczeniowego prądu szczytowego zgodnie z zależnością:

$$I_{os} = \frac{P_{os}}{\sqrt{3}U\cos\varphi_{os}} \tag{1}$$

2. Ogólna charakterystyka metod wyznaczania obliczeniowych obciążeń elektroenergetycznych.

Ocena metod obliczeniowych powinna być przeprowadzona w oparciu o następujące kryteria:

- Przyjęta metoda powinna umożliwiać proste przeliczanie obliczeniowego prądu szczytowego dla dowolnych cieplnych stałych czasowych wymiarowanych elementów układu.
- 2) Uniwersalność metody w zakresie wyznaczania obciążeń dla różnych poziomów rozdziału energii (RO, GPZ).
- 3) Dostateczna dokładność uzyskiwanych wyników w zależności od ich przeznaczenia.
- 4) Łatwość wyznaczania adekwatnych wskaźników, na których opiera się metoda.
- 5) Prostota algorytmu obliczeń.

Metody obliczania obciążeń elektroenergetycznych można podzielić na:

1) Metody uproszczone:

Metody te nie uzależniają stosunku obliczeniowej mocy szczytowej do mocy zainstalowanej (mocy znamionowej) od liczby odbiorników. Metody te mogą być stosowane jedynie wówczas, gdy obciążenie w ciągu rozpatrywanego okresu jest praktycznie stałe. Dotyczy to grupy odbiorników pracujących w sposób ciągły z niezmiennym obciążeniem lub bardzo licznej grupy odbiorników o dowolnych charakterystykach obciążenia, nie wykazujących wzajemnych korelacji (np. pompy, wentylatory o ruchu ciągłym).

2) Metody uniwersalne.

Oparte są na podstawach teoretycznych z zakresu rachunku prawdopodobieństwa i statystyki matematycznej. Uzależniają one stosunek mocy szczytowej do mocy zainstalowanej od liczby odbiorników i charakteru zróżnicowania ich mocy znamionowych. Metody służą do wyznaczania przewidywanych obciążeń powodowanych przez zbiory złożone z dowolnej liczby odbiorników , których charakterystyki obciążenia muszą być niezależne.

3) Metody specialne.

Opierają się na pracochłonnej analizie wykresów technologicznych i charakterystyk odbiorników. W praktyce stosowane bardzo rzadko, tylko wtedy gdy nie znajdują zastosowania metody uproszczone i uniwersalne. Bardziej znane metody specjalne to metoda analizy wykresów technologicznych i metoda indywidualnej oceny obciążenia odbiorników. Stosowane są do dużych odbiorników o specjalnym charakterze pracy (np. piece łukowe, trakcja, napędy walcownicze).

W krajowej praktyce projektowej do obliczania przewidywanych obciążeń zakładów przemysłowych są stosowane następujące metody:

- metoda mocy jednostkowej (średniówek powierzchniowych),
- metoda jednostkowego zużycia energii elektrycznej,
- metoda wskaźnika zapotrzebowania mocy k_z ,
- metoda dwuczłonowa (Liwszyca),
- metoda zastępczej liczby odbiorników n_z ,
- metoda statystyczna.

3. Metoda mocy jednostkowej (średniówek powierzchniowych).

Metoda wykorzystywana na najwcześniejszych etapach procesu projektowego (etap KP). Znajduje zastosowanie dla zakładów (oddziałów) o zamkniętym i ustalonym cyklu procesu technologicznego oraz jednorodnej i równomiernej produkcji. Wg metody moc zapotrzebowana:

$$P_{z} = k_{A} \cdot A \tag{2}$$

gdzie: k_A – wskaźnik powierzchniowego zapotrzebowania na moc [W/m²], A - powierzchnia [m²].

Niektóre wartości wskaźników k_A zestawiono w tab. 1.

Tab.1. Wskaźniki obciążenia powierzchniowego k_A mocą zapotrzebowaną.

Rodzaj wydziału lub obróbki	Obciążenie powierzchniowe $k_A [\mathrm{W/m}^2]$
Przemysł maszynowy: obróbka wiórowa obróbka cieplna tłocznie kuźnie spawalnie odlewnie Przemysł elektroniczny Wydziały obróbki drewna Papiernie Przemysł tekstylny Huty szkła	60 - 250 $200 - 700$ $60 - 180$ $180 - 350$ $80 - 150$ $50 - 100$ $30 - 120$ $40 - 60$ $100 - 150$ $40 - 80$

4. Metoda jednostkowego zapotrzebowania na energię.

Oparta jest na znajomości danych statystycznych dotyczących zużycia energii elektrycznej na jednostkę produkcji E_j wytworzonej w określonej technologii, wydajności zakładu w ciągu roku lub innego określonego czasu oraz rocznego czasu trwania obciążenia szczytowego T_S . Metoda daje orientacyjne wyniki, ponieważ wartości E_j i T_S mogą się zmieniać dla danego wyrobu w szerokich granicach.

Metoda przydatna jest na początkowym etapie procesu projektowego do wyznaczania zapotrzebowania mocy i energii całego zakładu przemysłowego lub oddziału o zamkniętym cyklu procesu technologicznego albo do szybkiej weryfikacji wyników uzyskanych innymi metodami.

Moc zapotrzebowana określana jest z zależności :

$$P_{S} = \frac{E_{r}}{T_{S}} \tag{3}$$

gdzie: E_r – roczne zużycie energii,

 T_S – roczny czas użytkowania mocy szczytowej.

Wartość E_r wyznaczyć można z zależności:

$$E_r = E_i \cdot N_r \tag{4}$$

gdzie: E_j – jednostkowe zużycie energii, N_r – wielkość produkcji zakładu.

Wartości rocznych czasów użytkowania mocy szczytowej w różnych zakładach przemysłowych zestawiono w Tab.2., natomiast w Tab. 3 zestawiono wskaźniki zużycia energii elektrycznej na jednostkę produkcji w różnych zakładach przemysłowych.

Tab.2. Roczne czasy użytkowania mocy szczytowej T_S w niektórych gałęziach przemysłu.

D 1 ' 11 1	<i>a</i> r. D.1
Rodzaj zakładu	$T_{S}[\mathbf{h}]$
Kopalnie węgla kamiennego Kopalnie rud metali kolorowych Huty żelaza Zakłady przemysłu metali kolorowych Zakłady budowy maszyn ciężkich Fabryki narzędzi i aparatów Warsztaty naprawcze samochodów Zakłady przemysłu chemicznego Cementownie Huty szkła Tartaki Fabryki mebli Zakłady przemysłu papierniczego Chłodnie Młyny	4800 - 6700 5500 - 6500 5500 - 6800 5000 - 6000 3800 3500 - 4100 3400 - 4400 5800 - 6800 7100 4700 4400 - 7100 5000 - 6500 4000 - 4500 4000 - 5000
Stacje pomp	7500

Tab.3. Wskaźniki zużycia energii elektrycznej na jednostkę produkcji.

Rodzaj produktu	Jednostka produktu	Zużycie energii [kW·h]
Przemysł chemiczny:		
• Farby	tona	150 - 225
Kwas siarkowy	tona	160 – 190
Jedwab wiskozowy	tona	7460 – 9500
Włókna poliestrowe	tona	1500 –2000
Wyroby gumowe	tona	250 - 400
Przemysł tekstylny i lekki:		
Przędza bawełniana	tona	80
Tkanina bawełniana	tona	1200
Materiały czesankowe	tona	2500
Tkaniny techniczne	1000 m^2	750
Obuwie skórzane	1000 par	450
Przemysł drzewny i papierniczy:		
Obróbka drewna	m^3	9 – 30
Papier gazetowy	tona	375
Papier elektroizolacyjny	tona	10000
Przemysł spożywczy:		
• Mąka	tona	30 – 54
Krochmal	tona	150 - 260
• Cukier	tona	110 - 200
Masło i ser	tona	100 - 120
• Pieczywo	tona	12 – 17
Przemysł materiałów budowlanych:		
Cement portlandzki	tona	130
Cegła czerwona	1000 szt.	15 - 100
Szkło okienne	tona	50 – 96
Wapno wypalane	tona	8 – 10
• Beton	tona	5
Przemysł maszynowy:		
Silniki elektryczne	kW	12 - 18
Transformatory	$kV \cdot A$	2 - 5
Samochody osobowe	szt.	700 - 1300
Wagony tramwajowe	szt.	7000
Traktory	szt.	5000 – 8000

5. Metoda wskaźnika zapotrzebowania mocy k_z.

Metoda może być stosowana do wyznaczania mocy szczytowych całych zakładów, poszczególnych oddziałów, stacji transformatorowych, czy poszczególnych rozdzielni zasilających grupy odbiorników o określonym przeznaczeniu i programie pracy. Poprawne wyniki uzyskuje się przy liczbie odbiorników równej co najmniej około 50, w przeciwnym razie nie powinno się jej w zasadzie stosować. Metoda jest prosta w obliczeniach i ma zastosowanie przy ustalaniu koncepcji zasilania i założeń projektowych.

5.1. Obliczanie mocy zapotrzebowanej grupy odbiorników.

Moc zapotrzebowaną czynną jednorodnej grupy odbiorników o takich samych lub zbliżonych programach pracy można wyznaczyć z zależności:

$$P_{Zi} = k_{zi} \sum P_{ni} \tag{5}$$

gdzie: k_{zi} – wskaźnik zapotrzebowania mocy grupy odbiorników,

 P_{ni} - moce znamionowe odbiorników w grupie,

Moc zapotrzebowaną bierną można wyznaczyć z zależności:

$$Q_{Zi} = P_{Zi} \cdot \operatorname{tg} \varphi_{zi} \tag{6}$$

gdzie: φ_{zi} – kat odpowiadający współczynnikowi mocy $cos\varphi_{zi}$ grupy odbiorników przy obciążeniu szczytowym.

Wartości k_{zi} i $tg\varphi_{zi}$ ($cos\varphi_{zi}$) dla różnych grup urządzeń zestawiono w Tab. 4.

5.2. Obliczanie mocy zapotrzebowanej oddziału (rozdzielnicy oddziałowej).

Moc zapotrzebowaną czynną i bierną oddziału złożonego z różnych grup odbiorników można wyznaczyć z zależności:

$$P_{Zo} = \sum P_{Zi}$$
; $Q_{Zo} = \sum Q_{Zi}$ (7a,b)

gdzie:

 P_{Zi} – moce zapotrzebowane czynne grup odbiorników.

 Q_{Zi} – moce zapotrzebowane bierne grup odbiorników

Moc zapotrzebowana bierną oddziału można wyznaczyć z zależności:

Moc zapotrzebowaną pozorną grupy odbiorników wyznaczyć można z zależności:

$$S = k_i \cdot \sqrt{P_{Zo} + Q_{Zo}} \tag{8}$$

Przy braku dokładnych danych przyjmować wartość $k_{jg} = 0.95 - 1.00$.

Tab. 4. Wartości współczynników zapotrzebowania k_{zi} oraz $\cos \varphi_{\acute{s}r}$ niektórych grup odbiorników dla przemysłu metalowego.

Grupa odbiorników	Wart	tości
	k_{zi}	cos φ _{śr}
Obrabiarki do metali przy produkcji seryjnej o zwykłych programach pracy: małe tokarki, strugarki, dłuciarki, frezarki, wiertarki, karuzelówki.	0,15 – 0,20	0,40 – 0,60
Obrabiarki do metali o ciężkich programach pracy: prasy, automaty, rewolwerówki, zdzieraki, frezarki do kół zębatych, strugarki, karuzelówki.	0,25	0,65
Obrabiarki do metali o bardzo ciężkich programach pracy: napędy młotów, maszyn kowalskich, przeciągarek, zgniataczy.	0,35 – 0,40	0,65
Przenośne urządzenia elektryczne.	0,1	0,5
Wentylatory urządzeń produkcyjnych i sanitarne.	0,65-0,70	0,8
Pompy, sprężarki.	0,75	0,85
Dźwigi, suwnice.	0,10-0,20	0,50
Elewatory i przenośniki.	0,5-0,65	0,75
Transformatory spawalnicze.	0,30	0,40
Przetwornice spawalnicze.	0,30-0,35	0,40 - 0,60
Piece indukcyjne małej częstotliwości.	0,80	0,35
Piece indukcyjne dużej częstotliwości.	0,80	0,80
Generatory lampowe pieców indukcyjnych dużej częstotliwości.	0,80	0,65
Piece oporowe, suszarki, nagrzewnice.	0,80	0,95
Źródła światła.	0,80	1,0

5.3. Obliczanie mocy zapotrzebowanej całego zakładu.

Całkowite moce zapotrzebowane zakładu można obliczyć z zależności:

$$P_Z = k_i \sum P_{Zo} \tag{9}$$

$$Q_Z = k_{jb} \sum P_{Zo} \tag{10}$$

gdzie: k_j , k_{jb} - współczynniki jednoczesności mocy czynnej i biernej.

$$k_{ib} = 0.67 + 0.33 k_i \tag{11}$$

Wartości współczynników k_j podano w Tab.5.

Tab. 5. Wartości współczynników jednoczesności mocy czynnej k_i i biernej k_{ib} zakładu.

Moc zapotrzebowana P_z [kW]	k_j	k_{jb}
$P_z \le 500$	1,0	0,9
$500 < P_z \le 1000$	0,9	0,97
$1000 < P_z \le 2500$	0,85	0,95
$2500 < P_z \le 7000$	0,8	0,93
$P_z > 7000$	0,7	0,9

Możliwe jest wyznaczenie mocy zapotrzebowanej całego zakładu w sposób bardzo przybliżony z zależności :

$$P_Z = k_z \sum P_n \tag{12}$$

$$Q_Z = P_Z \cdot \operatorname{tg} \varphi_{av} \tag{13}$$

gdzie: k_z – wskaźnik zapotrzebowania dla branży przemysłowej,

P_n – moce odbiorników w zakładzie.

Wartości k_z i $cos \varphi_{av}$ dla różnych zakładów przemysłowych zestawiono w Tab.6.

Tab. 6. Ogólne wskaźniki zapotrzebowania \boldsymbol{k}_z mocy szczytowej gałęzi przemysłu.

Rodzaj przemysłu	k_z	$\cos ho_{av}$
Kopalnia węgla kamiennego.	0,43	0,78
Huta szkła.	0,42 - 0,60	0,75
Huta żelaza	0,38	0,78
Produkcja maszyn ciężkich.	0,25	0,62
Produkcja obrabiarek.	0,20	0,68
Produkcja maszyn elektrycznych.	0,27	0,77
Produkcja kabli i przewodów.	0,44	0,67
Cementownia.	0,63	0,82
Synteza chemiczna (bez pieców karbidowych).	0,55	0,80
Produkcja kwasu siarkowego i nawozów		
fosforowych.	0,35	0,75
Przemysł gumowy.	0,39	0,70
Przemysł papierniczy.	0,49	0,63 - 0,74
Przemysł wełniany.	0,42	0,72
Przemysł bawełniany.	0,44	0,67
Przemysł lniarski.	0,53	0,70
Przemysł tytoniowy.	0,26	0,64
Przemysł młynarski.	0,63	0,75
Przemysł kamienia budowlanego.	0,73 – 0,82	0,61

6. Metoda dwuczłonowa (Liwszyca).

Metoda dwuczłonowa jest szczególnie przydatna do obliczania obciążenia stacji transformatorowych i linii zasilających grupy silników poszczególnych oddziałów w zakładach metalowych, dla których opracowano dostatecznie dokładne wartości współczynników.

Obliczenia przeprowadza się dzieląc moc zapotrzebowaną na dwie składowe:

- ciągłą, uwzględniającą moc średnią, pobieraną przez wszystkie odbiorniki,
- rozruchową pobieraną przez odbiorniki o największej mocy znamionowej podczas rozruchu.

6.1. Obliczanie mocy zapotrzebowanej grupy odbiorników.

Wartość mocy zapotrzebowanej grupy odbiorników o zbliżonych programach pracy i charakterze obciążenia wyznaczyć można z zależności:

$$P_{Zi} = b \sum_{i=1}^{n} P_{ni} + c \sum_{i=1}^{m} P_{nmi}$$
 (14)

gdzie: b,c – współczynniki podane w Tab.7,

 P_{ni} – moce znamionowe urządzeń w grupie,

N – ilość urządzeń w grupie,

m. – liczba silników o największych mocach znamionowych).

Wartości współczynników b,c,m. do wyznaczania obciążeń metodą dwuczłonową zestawiono w Tab.7.

Jeżeli n < m to należy przyjąć m = n.

Tab. 7. Wartości współczynników do wyznaczania obciążeń szczytowych metodą dwuczłonową.

Rodzaj odbiorników	Wartości w	spółcz	ynników	cos ρ
	b	m	с	
Cilnila elektuvorno do nonodu obvobiovala do motalia				
Silniki elektryczne do napędu obrabiarek do metali: - w zakładach cieplnej obróbki metali przy produkcji				
wielkoseryjnej i taśmowej,	0,26	5	0,5	0,65
 w zakładach zimnej obróbki metali przy produkcji 	0,20		0,5	0,03
małoseryjnej i nieseryjnej,	0,14	5	0,4	0,50
- w zakładach zimnej obróbki metali przy produkcji	0,1		, ·	0,00
wielkoseryjnej i taśmowej.	0,14	5	0,5	0,50
Silniki elektryczne do napędu wentylatorów, pomp,				
sprężarek o mocy do 100 kW.	0,65	5	0,25	0,75
	3,50		0,20	0,70
Przenośniki taśmowe.	0,4-0,6	5	0,2-0,4	0,75
Silniki elektryczne do napędu przenośników taśmowych:				
- niezblokowane,	0,4	4	0,4	0,75
- zblokowane.	0,6	5	0,2	0,75
Urządzenia dźwigowe (praca przerywana $\varepsilon = 25\%$):				
- w kotłowniach, zakładach remontowych, montażowych,	0,06	3	0,2	0,50
- w odlewniach,	0,09	3	0,3	0,50
- dla pieców martenowskich,	0,11	3	0,3	0,50
- w walcowniach.	0,18	3	0,3	0,50
Urządzenia grzejne:				
- piece oporowe z automatycznym napełnianiem,	0,70	2	0,3	0,95
- piece oporowe z nieautomatycznym napełnianiem,	0,50	1	0,5	0,95
- drobne odbiorniki w laboratoriach (suszarki oporowe,				
przyrządy grzejne).	0,70	-	-	1,0
Spawarki:				
- do spawania punktowego i liniowego,	0,35	_	-	0,60
- do spawania stykowego.	0,35	-	-	0,70
Transformatory spawalnicze:				
- do spawania automatycznego,	0,5	_	_	0,50
- do spawania ręcznego jednostanowiskowego,	0,5	_	_	0,40
- do spawania ręcznego wielostanowiskowego.	0,07 - 0,9	-	-	0,50
Przetwornice spawalnicze dwumaszynowe:				
- jednostanowiskowe,	0,35	_	_	0,60
- wielostanowiskowe.	0.07 - 0.9	_	_	0,75
	- ,			,,,,

6.2. Obliczanie mocy zapotrzebowanej oddziału.

Moc zapotrzebowaną oddziału składającego się z kilku grup odbiorników można wyznaczyć z zależności:

$$P_{Zo} = \sum_{i=1}^{N} (b_i \cdot P_{ni}) + \left(c \sum_{i=1}^{m} P_{nmi} \right)_{\text{max}}.$$
 (15)

$$Q_{Zo} = \sum_{i=1}^{N} (b_i \cdot P_{ni} \cdot tg \, \varphi_i) + tg \, \varphi_i \left(c \sum_{i=1}^{m} P_{nmi} \right)_{\text{max}}.$$
 (16)

gdzie: N – liczba grup odbiorników,

Wartość mocy pozornej wyznaczyć można z zależności:

$$S_Z = k_j \sqrt{P_{Zo}^2 + Q_{Zo}^2} \tag{17}$$

gdzie $k_i = 1$.

7. Metoda zastępczej liczby odbiorników.

Metoda służy do obliczania mocy średniej, mocy zapotrzebowanej oraz krótkotrwałych prądów rozruchowych na różnych poziomach zasilania

Metoda wykorzystuje rachunek statystyki matematycznej. Główna idea metody polega na tym, że grupę odbiorników o różnych mocach znamionowych i zbliżonych charakterystykach obciążenia zastępuje się grupą n_z odbiorników o jednakowej zastępczej mocy znamionowej P_{nz} i jednakowym programie pracy.

Moc szczytowa zastępczej liczby odbiorników jest równa mocy szczytowej rozpatrywanej grupy odbiorników. Uwzględniając, że suma mocy znamionowych zastępczej liczby odbiorników równa się sumie mocy znamionowych odbiorników rzeczywistych:

$$n_z \cdot P_{nz} = \sum P_{ni} \tag{18}$$

gdzie: n_z – zastępcza liczba odbiorników,

 P_{ni} – moce znamionowe rzeczywistych odbiorników,

P_{nz} - zastępcza moc odbiorników o równej mocy,

można wyznaczyć wartość zastępczej liczby odbiorników:

$$n_z = \frac{\left(\sum P_{ni}\right)^2}{\sum P_{ni}^2} \tag{20}$$

Oraz mocy znamionowej zastępczego odbiornika:

$$P_{nz} = \frac{\sum P_{ni}^2}{\sum P_{ni}} \tag{21}$$

7.1. Obliczanie mocy średnich grupy odbiorników.

Wartości mocy średnich grupy odbiorników można wyznaczyć z zależności:

$$P_{avi} = k_{wi} \sum P_{ni} \tag{22}$$

$$Q_{avi} = P_{avi} \cdot \operatorname{tg} \varphi_{avi} \tag{23}$$

gdzie: k_{wi} – współczynnik wykorzystania mocy grupy odbiorników.

Wartości k_{wi} i $cos \varphi_{avi}$ dla różnych odbiorników podano w tab.8a,b

Tab.8.a. Wartości współczynników wykorzystania mocy zainstalowanej k_w oraz $\cos \varphi_{av}$ niektórych grup odbiorników dla przemysłu metalowego do wyznaczania zapotrzebowania na moc metodą zastępczej liczby odbiorników.

Grupa odbiorników	Wart	tości
	k_w	cos φ_{av}
Obrabiarki do metali przy produkcji seryjnej o zwykłych programach pracy: małe tokarki, strugarki, dłuciarki, frezarki, wiertarki, karuzelówki.	0,13 – 0,15	0,40 – 0,60
Obrabiarki do metali o ciężkich programach pracy: prasy, automaty, rewolwerówki, zdzieraki, frezarki do kół zębatych, strugarki, karuzelówki.	0,17	0,65
Obrabiarki do metali o bardzo ciężkich programach pracy: napędy młotów, maszyn kowalskich, przeciągarek, zgniataczy.	0,20 - 0,24	0,65
Przenośne urządzenia elektryczne.	0,06	0,5
Wentylatory urządzeń produkcyjnych i sanitarne.	0,60-0,65	0,8
Pompy, sprężarki.	0,70	0,85
Dźwigi, suwnice.	0,05-0,1	0,50
Elewatory i przenośniki.	0,40-0,55	0,75
Transformatory spawalnicze.	0,20	0,40
Przetwornice spawalnicze.	0,20-0,30	0,40 – 0,60
Piece oporowe, suszarki, nagrzewnice.	0,75 – 0,80	0,95

Tab.8.b. Wartości współczynników wykorzystania mocy zainstalowanej k_w oraz $\cos \varphi_{av}$ niektórych grup odbiorników wybranych gałęzi przemysłu do wyznaczania zapotrzebowania na moc metodą zastępczej liczby odbiorników.

Grupa odbiorników	Wart	rości
	k_w	cos \varphi_{av}
Przemysł hutniczy (hutnictwo żelaza i metali nieżelaznych) Pompy wody Wentylatory Kompresory Dźwigi Pice oporowe Piece łukowe	0.70 - 0.90 $0.65 - 0.90$ 0.65 $0.20 - 0.30$ $0.60 - 0.80$ $0.65 - 0.70$	$0,80 - 0,90 \\ 0,70 - 0,90 \\ 0,70 \\ 0,60 - 0,70 \\ 1,00 \\ 0,87 - 0,90$
Przemysł chemiczny Urządzenia do produkcji żywicy Urządzenia do produkcji szkła organicznego Produkcja taśm gumowych transportowych i pasów napędowych - do silników wysokiego napięcia, - do silników niskiego napięcia	0,65 $0,50 - 0,80$ $0,53$ $0,30$	0,80 0,70 - 0,80 0,80 0,70
Przemysł włókienniczy Fabryki włókien sztucznych: - przędzalnia - skręcalnia - przewijalnia Produkcja jedwabiu: - przędzalnia i wykańczalnia - przewijalnia.	0,60 0,65 0,70 0,60 – 0,80 0,65 – 0,80	0,75 0,75 0,75 0,75 0,75 – 0,80 0,76 – 0,80
Przemysł budowlany Ładowarki betonu Maszyny formierskie Koparki z napędem elektrycznym Spawarki Transformatory spawalnicze	0,15 0,15 0,40 – 0,60 0,35 0,20	0,60 0,60 0,50 – 0,60 0,60 0,40
Przemysł papierniczy Przygotowanie drewna i zrębków. Produkcja tektury Produkcja kartonu	0,14 0,41 0,29	0,86 0,86 0,86

7.2. Obliczanie mocy zapotrzebowanej grupy odbiorników.

W celu wyznaczenia mocy zapotrzebowanej należy wyznaczyć wartość zastępczej liczby odbiorników korzystając z zależności:

$$n_z = \frac{\left(\sum P_{ni}\right)^2}{\sum P_{ni}^2} \tag{24}$$

Gdy liczba odbiorników w grupie $n \ge 5$ można wyznaczyć wartość n_z w sposób uproszczony:

• wyznacza się względną liczbę odbiorników:

$$n_r = \frac{n_g}{n} \tag{25}$$

gdzie: n_g – liczba odbiorników w grupie o mocy równej co najmniej połowie mocy największego odbiornika,

n - liczba odbiorników w grupie.

wyznacza się moc względną:

$$P_r = \frac{\sum P_{ng}}{\sum P_{ni}} \tag{26}$$

gdzie: $\sum P_{ng}$ – suma mocy znamionowych odbiorników n_g , $\sum P_{ni}$ – suma mocy wszystkich odbiorników grupy.

 wyznacza się korzystając z tab.9 lub wykresu (rys.1) względną zastępczą liczbę odbiorników

$$n_{zw} = f(n_r, P_r) \tag{27}$$

• wyznacza wartość zastępczej liczby odbiorników z zależności :

$$n_{z} = n_{zw} \cdot n \tag{28}$$

Wartość mocy zapotrzebowanych grupy odbiorników można obliczyć z zależności:

$$P_{zi} = k_s \cdot P_{avi} = k_s k_{wi} \sum P_{ni} \tag{29}$$

$$Q_{zi} = k_s Q_{avi} \tag{30}$$

gdzie: k_s – współczynnik szczytu wyznaczony z zależności:

$$k_s = 1 + \frac{1.5}{\sqrt{n_z}} \sqrt{\frac{1 - k_{wi}}{k_{wi}}}$$
 (31)

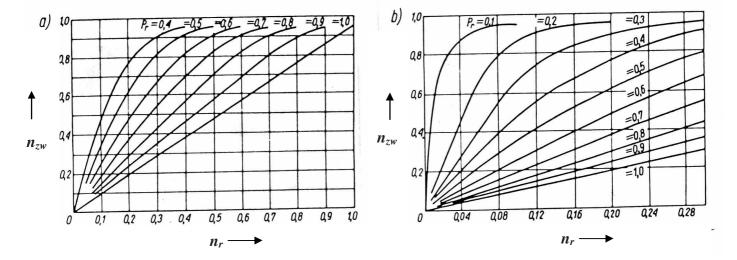
albo odczytany z wykresu (rys.2) lub z tab.10.

Tab. 9. Wartości względnej zastępczej liczby odbiorników n_{zw} w zależności od względnej liczby odbiorników n_r i ich mocy względnej P_r

			10 to		Wall a					P_r	a _ 71.	- 161			1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			15 30	
n_r	1,0	0,95	0,90	0.85	0.80	0.75	0,70	0,65	0,60	0,55	0.50	0,45	0.40	0.35	0,30	0,25	0,20	0,15	0,10
0,005 0,01 0,02	0,005 0,009 0,02	0.005 0.011 0.02	0,006 0,012 0,02	0,007 0,013 0,03	0.007 0.015 0.03	0,009 0,017 0,03	0,010 0,019 0,04	0.011 0.023 0.04	0,013 0,026 0,05	0,016 0,031 0,06	0.019 0.037 0.07	0.024 0.047 0.09	0.030 0.059 0,11	0,039 0,076 0,14	0,051 0,10 0,19	0,073 0,14 0,26	0,11 0,20 0,36	0,18 0,32 0,51	0,34 0,52 0,71
0,03 0,04 0,05	0,03 0,04 0,05	0,03 0,04 0,05	0,04 0,05 0,06	0,04 0,05 0,07	0,04 0,06 0,07	0,05 0,07 0.08	0.06 0.08 0.10	0,07 0,09 0,11	0,08 0,10 0,13	0,09 0,12 0,15	0,11 0,15 0,18	0.13 0.18 0.22	0.16 0.22 0.26	0,21 0,27 0,33	0,27 0,34 0,41	0,36 0,44 0,51	0,48 0,57 0,64	0,64 0,72 0,79	0,81 0,86 0,90
0,06 0,08 0,10	0,06 0,08 0,09	0,06 0,08 0,10	0,07 0,09 0,12	0,08 0,11 0,13	0,09 0,12 0,15	0,10 0,13 0,17	0,12 0,15 0,19	0.13 0.17 0.22	0,15 0,20 0,25	0.18 0.24 0.29	0.21 0.28 0.34	0.26 0.33 0,40	0.31 0.40 0.47	0,38 0,48 0,56	0,47 0,57 0,66	0.58 0.68 0,76	0.70 0.79 0.85	0,83 0,89 0,92	0,92 0,94 0,95
0,15 0,20 0,25	0,14 0,19 0,24	0,16 0,21 0,26	0,17 0,23 0,29	0,20 0,26 0,32	0,23 0,29 0,36	0,25 0,33 0,41	0.28 0.37 0.45	0,32 0,42 0.51	0.37 0.47 0.57	0,42 0,54 0,64	0.48 0.64 0.71	0.56 0.69 0.78	0,67 0,76 0,85	0.72 0.83 0.90	0.80 0.89 0.93	0,88 0,93 0,95	0,93 0,95 -	0,95	1 1
0,30 0,35 0,40	0,29 0,33 0,38	0,32 0,37 0,42	0,35 0,41 0,47	0.39 0.45 0.52	0.43 0.50 0.57	0.48 0.56 0.63	0.53 0.62 0.69	0.60 0.68 0.75	0.66 0.74 0.81	0.73 0.81 0.86	0,80 0,86 0,91	0.86 0.91 0.93	0,90 0,94 0,95	0.94 0.95 -	0.95 - -	=	-	- - -	1 1 1
0,45 0,50 0,55	0,43 0,48 0,52	0,47 0,53 0,57	0,52 0,58 0,63	0.58 0,64 0.69	0.64 0.70 0.75	0,70 0,76 0,82	0.76 0.82 0.87	0.81 0.87 0.91	0.87 0.91 0.94	0.91 0.94 0.95	0.93 0.95 -	0,95 - -	=	-	-	-	- - -	-	- -
0,60 0,65 0,70	0,57 0,62 0,66	0,63 0,68 0,73	0,69 0,74 0,80	0.75 0.81 0.86	0,81 0,86 0,90	0,87 0.91 0,94	0,91 0,94 0,95	0,94 0,95 -	0.95		-	=	-	- -	=	-	=	=	-
0,75 0,80 0,85	0,71 0,76 0,80	0,78 0,83 0,88	0,85 0,89 0,93	0,90 0,94 0,95	0,93 0,95 -	0,95 - -	-	=	=	=	=	=	=	=	-	-	- -	-	-
0,90	0,85 0,95	0,92	0,95	-	\$ · -	-	-	*-] =	-	2004 TO	=	-	=	-	= -	-	-	-

Rys. 1 . Zależność względnej zastępczej liczby odbiorników \boldsymbol{n}_{zw} od względnej liczby odbiorników n_r dla różnych względnych mocy P_r odbiorników:

- a) $P_r = 0.4 1.0$ oraz $n_r \le 1$, b) $P_r = 0.1 0.4$ oraz $n_r < 0.3$



Tab.10. Tabela do wyznaczania współczynnika szczytu k_s w metodzie zastępczej liczby odbiorników.

			Wartoś	sci wspó	łczynnik	$a k_s \le z$	ależnośc	i od k_w		
n,	0,1	0.15	0,2	0,3	0,4	0,5	0,6	0,7	8,0	0,9
4	3,43	3,11	2,64	2,18	1,87	1,65	1,46	1,29	1,14	1,05
5	3,23	2,87	2,42	2,00	1,76	1,57	1,41	1,26	1,12	1,04
6	3,04	2,64	2,24	1,88	1,66	1,51	1,37	1,23	1,10	1,04
7	2,88	2,48	2,10	1,80	1,58	1,45	1,33	1,21	1,09	1,04
8	2,72	2,31	1,99	1,72	1,52	1,40	1,30	1,20	1,08	1,04
9	2,56	2.20	1,90	1,65	1,47	1,37	1,28	1,18	1,08	1,03
10	2,42	2,10	1,84	1,60	1,43	1,34	1,26	1,16	1,07	1,03
12	2,24	1,96	1,75	1,52	1,36	1,28	1,23	1,15	1,07	1,03
14	2,10	1.85	1,67	1,45	1,32	1,25	1,20	1,13	1,07	1,03
16	1,99	1,77	1,61	1,41	1,28	1,23	1,18	1,12	1,07	1,03
18	1,91	1,70	1,55	1.37	1,26	1,21	1,16	1,11	1,06	1,03
20	1,84	1,65	1.50	1,34	1,24	1,20	1,15	1,11	1,06	1,03
25	1,71	1,55	1,40	1,28	1,21	1.17	1,14	1,10	1,06	1,03
30	1,62	1,46	1,34	1,24	1,19	1,16	1,13	1,10	1,05	1,03
35	1.56	1,41	1,30	1.21	1,17	1,15	1,12	1,09	1,05	1,02
4()	1,50	1,37	1,27	1.19	1,15	1,13	1,12	1,09	1,05	1,02
45	1,45	1,33	1,25	1,17	1,14	1,12	1,11	1,08	1,04	1,02
50	1.40	1.30	1.23	1.16	1,14	1,11	1.10	1,08	1,04	1,02
55	1,36	1.27	1.21	1,15	1,13	1,11	1,10	1,08	1,04	1.02
60	1,32	1,25	1,19	1,14	1,12	1,11	1,09	1,07	1,03	1,02
70	1,27	1,22	1,17	1,12	1,10	1,10	1,09	1,06	1,03	1,02
00	1.25	1.20	1.15	1 11	1,10	1,10	1,08	1,06	1.03	1.02
80	1.25	1,20	1,15	1,11 1,10	1,10	1,10	1,08	1,05	1,02	1,02
90 100	1,23	1,18	1,13	1,10	1,08	1,08	1.07	1.05	1,02	1,02
120	1.10	1 16	1,12	1,09	1,07	1,07	1,07	1,05	1.02	1.02
120° s	1.19	1,16 1,15	1,12	1,09	1,06	1,06	1,06	1,05	1,02	1,02
160	1.17	1,13	1,10	1,08	1,05	1,05	1,05	1,04	1,02	1,02
180	1,16	1,12	1,10	1,08	1,05	1,05	1,05	1,04	1,01	1,01
200	1,15	1,12	1,09	1,07	1,05	1,05	1,05	1,04	1,01	1,01
220	1,14	1,12	1,08	1,07	1,05	1,05	1,05	1,04	1,01	1,01
24()	1,14	1,11	1,08	1,07	1,05	1,05	1,05	1,03	1,01	1,01
260	1,13	1,11	1,08	1,06	1,05	1,05	1,05	1,03	1,01	1,01
280	1.13	1,10	1,08	1,06	1,05	1,05	1,05	1,03	1,01	1,01
300	1,12	1,10	1,07	1,06	1,04	1,04	1,04	1,03	1,01	1,0

$$I_m = I_r + k_s \frac{S_{av}}{\sqrt{3} \cdot U} \tag{32}$$

gdzie: I_r – największy prąd rozruchowy odbiornika w grupie,

 k_s – współczynnik szczytu grupy odbiorników bez odbiornika o największym prądzie rozruchowym,

 S_{av} – moc pozorna średnia grupy odbiorników bez odbiornika o największym prądzie rozruchowym.

7.4. Obliczanie mocy zapotrzebowanej oddziału lub zakładu.

Wartość mocy zapotrzebowanej oddziału lub zakładu złożonego z różnych grup odbiorników wyznacza się z zależności:

$$P_{Z_z} = k_s \sum P_{avi} \tag{33}$$

gdzie wartość k_s oblicza się z zależności:

$$k_s = 1 + \frac{1.5}{\sqrt{n_z}} \sqrt{\frac{1 - k_{wn}}{k_{wn}}}$$
 (34)

gdzie: n_z – zastępcza liczba wszystkich odbiorników,

 k_{wn} – współczynnik wykorzystania mocy odbiorników należących do m. grup.

$$k_{wn} = \frac{\sum_{i=1}^{m} k_{wi} P_{Ni}}{\sum_{i} P_{Ni}}$$
 (35)

gdzie: m. – liczba grup odbiorników,

kwi – współczynnik wykorzystania mocy urządzeń w danej grupie,

P_{Ni} – suma mocy znamionowych odbiorników danej grupy.

8. Wyznaczanie zapotrzebowania mocy z uwzględnieniem strat transformacji.

W przypadku obliczania mocy zapotrzebowanej na napięciu wyższym niż napięcie zasilania odbiorników, tzn. po stronie pierwotnej transformatora należy dodatkowo uwzględnić straty mocy na urządzeniach pośredniczących (w transformatorach oddziałowych i w liniach zasilających rozdzielnice oddziałowe) oraz uwzględnić zapotrzebowanie mocy wynikające z pracy odbiorników zasilanych wprost na tym napięciu.

Straty transformacji można wyznaczyć z zależności:

$$\Delta P_{tr} = \Delta P_{jn} + \Delta P_{on} \left(\frac{S_{sd}}{S_{nt}} \right)^2$$
 (36)

$$\Delta Q_{tr} = \frac{i_o}{100} S_{nt} + \frac{\sqrt{e_z^2 + e_r^2}}{100} S_{nt} \left(\frac{S_{sd}}{S_{nt}}\right)^2$$
 (37)

gdzie: ΔP_{jn} – znamionowe straty mocy jałowe transformatora [kW],

 ΔP_{on} – znamionowe straty mocy obciążenia transformatora [kW],

 S_{sd} – obciążenie szczytowe pozorne po stronie dolnego napięcia transformatora [kV·A],

 S_{nt} – moc znamionowa transformatora [kV·A],

 i_o – prąd jałowy transformatora [%],

 e_z – pozorne napięcie zwarcia transformatora [%],

 e_r – czynne napięcie zwarcia transformatora [%].

W sposób uproszczony przyjmować można szacunkowo:

 $\Delta P_{tr} = 1.5 - 2 \%$ zapotrzebowania mocy pozornej, $\Delta Q_{tr} = 7.5 - 10 \%$ zapotrzebowania mocy pozornej.

Straty mocy dla trójfazowych linii kablowych ŚN (do 30 kV) można wyznaczyć z zależności:

$$\Delta P_k = \frac{P_s^2 R_k}{\cos^2 \varphi_s U_{ns}^2} 10^{-3} \tag{38}$$

$$\Delta Q_k = \frac{P_s^2}{\cos^2 \varphi_s U_{ns}^2} X_k \cdot 10^{-3} + U_{ns}^2 2\pi f C \cdot 10^{-3}$$
(39)

przy czym:

$$R_k = \frac{l}{10^3} 10^3 \tag{40}$$

$$X_k = X_k' \cdot l \tag{41}$$

gdzie: P_s – moc czynna przesyłana linią [kW],

 U_{ns} – napięcie znamionowe linii [kV],

 R_k – rezystancja linii $[\Omega]$,

 X_k – reaktancja linii $[\Omega]$,

l – długość linii [km],

S – przekrój znamionowy linii [mm²],

 X_k '- reaktancja jednostkowa linii $[\Omega/km]$,

F – częstotliwość znamionowa sieci [Hz],

C – pojemność robocza kabla [µF],

Literatura:

- Dołęga K., Kobusiński M.: Projektowanie instalacji elektrycznych w obiektach przemysłowych. Zagadnienia wybrane. Wydawnictwo Politechniki Wrocławskiej. Wrocław 2012.
- Instalacje elektryczne i teletechniczne. Poradnik montera i inżyniera elektryka, Verlag Dashőfer Warszawa 2002.
- Instalacje elektryczne. Budowa, projektowanie i eksploatacja, OWPW Warszawa 2001
- Markiewicz H.: Urządzenia elektroenergetyczne, WNT Warszawa 2000.