

JERZY STRYCHARCZYK
INSTYTUT GEOFIZYKI PAN

OPERACYJNY ROZRZĄD WODY W MODELU SIECI RUROCIĄGÓW MAGISTRALNYCH WODOCIĄGU KATOWICKIEGO

Streszczenie.

W artykule przedstawiono sformułowanie i metodę rozwiązywania zadania operacyjnego rozrządu wody w modelu wodociągu katowickiego, opracowanym w IMGW Kraków. Zadanie rozrządu sformułowano jako zadanie optymalizacji dynamicznej z jednostką czasu równą 8 godzin, na horyzoncie 7 dni, w sieci przedstawionej na rys. 2. Napisano i uruchomiono na przykładowych danych program w FORTRAN-10, rozwiązujący zadanie rozrządu operacyjnego. Algorytm w tym sformułowaniu jest gotowy do próbnego zastosowania. Rozrząd operacyjny wody w sieci rurociągów magistralnych stanowi część zadania planowania retencji w całym okręgu. Model jest modyfikowany w celu włączenia go do wielopoziomowego zadania planowania retencji opisanego w [4].

1: WPROWADZENIE.

Rozrząd wody w aglomeracji miejsko-przemysłowej GOP stanowi jedno z głównych zadań postawionych w Programie Rządowym PR-7, w ramach którego powstał także model przedstawiony w tej pracy.

Przez rozrząd operacyjny rozumie się tutaj decyzje o rozplywie wody w sieci, podejmowane co 8 godzin jako zadanie wielkości przerwotów, napoleń i poborów.

Wykorzystany w tej pracy uproszczony model matematyczny wodociągu katowickiego został zaproponowany w sprawozdaniu [1] IMGW Kraków. Obecna publikacja stanowi sprawozdanie z prac [2,3] pani mgr Elżbiety Krówki z IMGW Warszawa, która zaproponowała wykorzystanie wspomnianego wyżej modelu do celów operacyjnego rozrządu wody, oraz prac autora, który niezamierzanie rozwinął i zrealizował Jej koncepcję.

Przez sieć rurociągów magistralnych rozumie się zespół rurociągów łączących grupowych odbiorców wody z bardzo odległymi ujęciami wody. W modelu pomija się wodociągi miast lub grup miast jako łączące odbiorców z przeznaczanymi dla nich ujęciami.

Przez nazwę wodociąg katowicki rozumie się, zgodnie z [1], następujące wodociągi: Wojewódzkiego Przedsiębiorstwa Wodociągów i Kanalizacji w Katowicach, MPWiK w Bielsku Białym oraz wodociąg grupowy "Kraków".

2. MODEL SIECI RUROCIĄGÓW

Rysunek 1 przedstawia model zaproponowany w opracowaniu [1] przez IMGW Kraków. Schemat sieci przyjęty do modelowania, pokazany na rys. 2, jest uproszczony, gdyż jednolicie oznaczone ujęcia wód podziemnych i powierzchniowych oraz zagregowano blisko położonych odbiorców wody.

Na rys. 2 zastosowano następujące oznaczenia odbiorców wody i ujęć wody:

odbiorcy wody

- w_1 - Gliwice, Zabrze, powiat gliwicki - aglomeracja A
- w_2 - Bytom, Chorzów, Czeladź, Piekary Śląskie, Radzionków, Siemianowice, Świętochłowice, powiat tarnowski - aglomeracja B
- w_3 - Będzin, Dąbrowa Górnicza, Kazimierz Górniczy, Ząbkowice, Zagórze, Strzemieszyce, powiat będziński - aglomeracja C
- w_4 - Katowice, Muraki, Mysłowice, Klimontów, Siemianowice Śląskie, Sosnowiec - aglomeracja D
- w_5 - Pyskowice - P
- w_6 - Tarnowskie Góry - T
- w_7 - Przeczyce, Łazy - W
- w_8 - Jaworzno - R
- w_9 - R.O.W., Pszozyma, Tychy - S
- w_{10} - B.O.P., Bieruń, "Kraak", Oświęcim - Z

ujęcia wody

- m_1 - Maciejów, Szalsza, Zawada
- m_2 - Bibela, Staszic, Rozalia, Bańgów
- m_3 - Kozłowa Góra
- m_4 - Przeczyce, Łazy
- m_5 - Będzin
- m_6 - Maczki, Sztoła, Kanał Centralny
- m_7 - Brzezinka
- z_G - zbiornik Gozalkowice
- z_{cz} - zbiornik Czaniec

Rozrząd wody w węzłach sieci, tj. w grupach miast lub okręgach nie jest modelowany. W modelu dokonuje się jedynie bilansu potrzeb i zasobów w każdym okresie ośmiogodzinnym dla każdego węzła sieci. W procesie rozwiązywania zadania operacyjnego rozrządu wody określa się, w jakim stopniu będą pokryte potrzeby lokalne w każdej grupie miast. Stopień pokrycia lokalnych potrzeb zależy od kryteriów wyboru rozwiązania, wyrażonych następnie przez parametry wskaźnika jakości określonego dalej.

3. KRYTERIUM WYBÓRÓW ROZWIĄZANIA

Poniżej opisane są elementarne decyzje, które trzeba podjąć dokonując

rozrządu wody w modelu sieci oraz wymienione są informacje, na podstawie których decyzje mogłyby być lub są podejmowane. Kryterium matematyczne wyboru rozwiązania będzie sformułowane zgodnie z opisanymi niżej sposobami podejmowania decyzji elementarnych.

a. Jeśli zapotrzebowanie na wodę może być w całości pokryte, to decyzja o gromadzeniu wody w zbiornikach lub ograniczeniu jej poboru może być podjęta na podstawie prognoz zapotrzebowania i dopływu oraz wydobycia w przyszłym tygodniu. Użytkownik modelu podaje sam wartości pożądane zasilania z poszczególnych źródeł i zapełnień zbiorników w formie przedziałami stałej funkcji czasu.

b. Jeśli występuje nadmiar wody, to decyzja o rozdzieleniu tego nadmiaru pomiędzy istniejące zbiorniki może być podjęta na podstawie położenia zbiorników względem miejsca częstego występowania niedoborów.

c. Jeśli dopływy do systemu są niedostateczne, to decyzję o ograniczeniu poborów użytkowników do wartości określonych jako minimalne lub opróżnieniu zbiorników podejmuje użytkownik modelu na podstawie prognoz zaopatrzenia systemu w wodę w następnych tygodniach. Do obliczeń przyjęto, iż zbiorniki byłyby opróżniane.

d. Jeśli występują niedobory wody i minimalne zapotrzebowanie niektórych użytkowników należy obniżyć, to decyduje o tym szczegółowo użytkownik modelu na podstawie praktyki.

e. Jeśli wodę można dostarczyć odbiorcy kilkoma drogami, to decyzję o wyborze źródła lub drogi zaopatrzenia podejmuje użytkownik modelu, na podstawie kosztów transportu wody, ponieważ w modelu pomija się kryterium jakości wody.

f. Jeśli wodę można pozyskać z kilku ujęć o regulowanej wydajności, to decyzję o wyborze ujęcia podejmuje użytkownik modelu na podstawie kosztów eksploatacji ujęć i ich zasobności.

Przyjęliśmy, że kryterium wyboru rozwiązania może być liczbowa miara zaopatrzenia odbiorców w wodę bez interpretacji ekonomicznej.

4. SFORMUŁOWANIE MATEMATYCZNE

Zadanie operacyjnego rozrządu wody w sieci rurociągów magistralnych zostanie poniżej sformułowane jako zadanie optymalizacji dynamicznej.

4.1. Model sieci rurociągów

W modelu sieci rurociągów magistralnych wodociągu katowickiego uwzględnia się dynamikę największych zbiorników, lecz pomija się te, których dynamika jest nieznacząca w odmiogodzinny przedziale czasu. Pomija się także zjawiska dynamiczne w rurociągach, gdyż jedno połączenie reprezentuje niekiedy kilka rurociągów, których osobny opis wykraczałby poza formę przejrzystego modelu.

W opracowaniu [4] podano pełne sformułowanie zadania. Poniżej podajemy sformułowanie dyskretne, w którym indeks $n = 1, \dots, N$ oznacza chwilę czasu. Jednostką czasu ΔT jest 8 godzin, a horyzont optymalizacji wynosi tydzień, stąd $N = 21$.

Wyróżniliśmy następujące zmiennie decyzyjne (sterowania):

m_1^n - ($i=1, \dots, 7$) wydajność ujęcia wód podziemnych i powierzchniowych ze źródeł "wewnętrznych" systemu

u_j^n - ($j=1, \dots, 12$) przepływy w rurociągach magistralnych

v_y^n - ($y \in Y_v = \{A, B, C, D, P, T, W, R, S, Z\}$) ilość wody przydzielona zespołowi odbiorcy

u_j^n , \bar{u}_j^n , u_j^{ma} - ($j=1, \dots, 12$) minimalne, pożądane i maksymalne przepływy w j-tym rurociągu

x_y^n , x_y^o , x_y^n , x_y^{ma} - ($y \in Y_x = \{B, D, M, Z\}$) minimalne, początkowe, pożądane i maksymalne napełnienia zbiorników wody

z_Q^n , z_{CZ}^n - wielkości przerzutów wody ze zbiorników Goczałkowice i Czaniec.

Ilość wody zgromadzonej w systemie jest określona przez napełnienia zbiorników (stan systemu):

x_B^n , x_D^n , x_M^n , x_Z^n - zbiorniki: agl. B, agl. D, Miłkołów oraz Urbanowice.

Dynamikę sieci opisują równania napełnienia zbiorników (stanu obiektu):

$$B: 0 = (x_B^{n+1} - x_B^n) / \Delta T - (m_3^n + u_2^n + u_4^n - u_5^n - u_6^n - v_B^n) = f_B^n / df$$

$$M: 0 = (x_M^{n+1} - x_M^n) / \Delta T - (-u_9^n + u_{10}^n + u_{12}^n) = f_M^n / df$$

/1/

$$D: 0 = (x_D^{n+1} - x_D^n) / \Delta T - (m_7^n + u_6^n + u_8^n + u_{11}^n - v_D^n) = f_D^n / df$$

$$Z: 0 = (x_Z^{n+1} - x_Z^n) / \Delta T - (-u_{12}^n - v_{CZ}^n + z_{CZ}^n) = f_Z^n / df$$

Sieć rurociągów opisują równania bilansowe (ograniczenia równościowe):

$$P: 0 = m_1^n - u_1^n - v_P^n = f_P^n / df$$

$$T: 0 = u_2^n - v_2^n - v_T^n = f_T^n / df$$

$$W: 0 = m_4^n - u_3^n - v_W^n = f_W^n / df$$

$$A: 0 = u_1^n - u_4^n - v_A^n = f_A^n / df$$

/2/

$$C: 0 = m_5^n + u_3^n + u_5^n + u_7^n - v_C^n = f_C^n / df$$

$$R: 0 = m_6^n - u_7^n - u_8^n - v_R^n = f_R^n / df$$

$$S: 0 = -u_{10}^n - u_{11}^n - w_S^n + z_G^n = f_S^n$$

Z własności fizycznych systemu wynikają ograniczenia na sterowania:

$$\begin{aligned} m_1^n &\leq m_1^n \leq m_1^n & i = 1, \dots, 7 \\ u_j^n &\leq u_j^n \leq u_j^n & j = 1, \dots, 12 \\ w_y^n &\leq w_y^n \leq w_y^n & y \in Y_W \end{aligned} \quad /3/$$

i na współrzędne stanu:

$$x_y^n \leq x_y^n \leq x_y^n \quad y \in Y_x \quad /4/$$

Zmienne decyzyjne wygodnie jest zapisać w formie maciorzy ujęć wody M , przepływów U i poborów W .

$$M = \begin{bmatrix} m_1^1 & \dots & m_1^N \\ \vdots & & \vdots \\ m_7^1 & \dots & m_7^N \end{bmatrix} \quad U = \begin{bmatrix} u_{11}^1 & \dots & u_{11}^N \\ \vdots & & \vdots \\ u_{12}^1 & \dots & u_{12}^N \end{bmatrix} \quad W = \begin{bmatrix} w_\Lambda^1 & \dots & w_\Lambda^N \\ \vdots & & \vdots \\ w_Z^1 & \dots & w_Z^N \end{bmatrix} \quad /5/$$

4.2. Kryterium wyboru rozwiązania (wskaźnik jakości)

Rozwiązaniem zadania są wartości wydobywcia \hat{M} , przepływów \hat{U} i poborów \hat{W} , które minimalizują pewien wskaźnik jakości działania systemu

$$(\hat{M}, \hat{U}, \hat{W}) = \arg \min Q(M, U, W) \quad /6/$$

W pracy [4] zaproponowaliśmy wskaźnik jakości sterowania rozrządem wody o następującej postaci:

$$Q(M, U, W) = \sum_{n=1}^N \left[\sum_{y \in Y_W} \xi_y (z_y^n - v_y^n)^2 + \sum_{y \in Y_x} v_y (\bar{x}_y^{n+1} - \bar{x}_y^{n+1})^2 + \sum_{i=1}^7 \varepsilon_i (\bar{m}_i^n - m_i^n)^2 + \sum_{j=1}^{12} \eta_j (\bar{u}_j^n - u_j^n)^2 \right], \quad /7/$$

w którym $\xi_y, v_y, \varepsilon_i, \eta_j = \text{const.}$

Parametry we wskaźniku jakości. Decyzje a. - f. podejmowane przez użytkownika modelu /programu/ stanowią podstawę do określenia parametrów $\xi_y, v_y, \varepsilon_i, \eta_j, z_y, \bar{x}_y, \bar{m}_i, \bar{u}_j$. Poniżej proponujemy sposób określania każdego z parametrów.

\bar{m}_i^{n+1} - zadawane są jako pożądane zasilania ze źródeł, na podstawie bilansu zapotrzebowań i zapełnień \bar{x}_y z uwzględnieniem decyzji a. e. f.

- \bar{x}_y^{11} - pożądane napełnienia zbiorników zadawane są na podstawie decyzji a. c.
- \bar{u}_j^{11} - pożądane przepływy zadawane są na podstawie decyzji e.; przyjęliśmy dalej, że przepływy $\bar{u}_j^a = 0$.
- \bar{e}_y^{11} - pożądane pobory użytkowników określone są na podstawie prognoz pobrań i ewentualnie ograniczane na podstawie decyzji c.
- c_i - wagi przypisane ujęciom wody na podstawie decyzji f.; przyjęliśmy dalej, że będą to liczby z przedziału $(0,1 ; 1)$.
- η_j - wagi przypisane rurociągom magistralnym na podstawie decyzji e.; przyjęliśmy, że będą to liczby z przedziału $(1 ; 10)$.
Wybranie odpowiednich zbiorników do gromadzenia wody jest więc nadrzędne wobec wyboru źródeł zaopatrzenia.
- v_y - wagi przypisane zbiornikom wody na podstawie decyzji a.; przyjęliśmy, że będą to liczby z przedziału $(10, 100)$. Wybór odpowiednich zbiorników do gromadzenia wody jest więc nadrzędny wobec ewentualnego wyboru między źródłami zaopatrzenia i rurociągami magistralnymi.
- ξ_y - wagi przypisane poszczególnym odbiorcom zgodnie z decyzją c.; przyjęliśmy, że wszystkie potrzeby użytkowników będą traktowane równorzędnie. Ogólnie $\xi_y \in (100, 1000)$. Zaspokojenie potrzeb użytkowników jest tym samym nadrzędne wobec wyborów dokonywanych między parametrami dla pozostałych elementów sieci.

Pozostałe parametry występujące w zadaniu rozrzędu wody to ograniczenia, które mają większy wpływ na rozwiązanie otrzymane z modelu niż wymienione wyżej parametry dobierane w sposób arbitralny. Powyższe kryterium rozrzędu (6) zostało sformułowane w celu ilościowego wyrażenia preferencji, które wpływają na rozrząd wody w dużym systemie. W założeniu nie jest to kryterium ekonomiczne.

5. METODA ROZWIĄZANIA ZADANIA OPTIMALIZACJI

Ze względu na addytywną postać wskaźnika jakości, dynamikę obiektu ograniczającą się tylko do zbiorników oraz dogodną postać ograniczeń postawione zadanie można rozwiązać metodą cen. Pobieżne omówienie tej metody można znaleźć w pracy [3], a szerzej jest ona omówiona w pracach [5, 6, 7].

Wyznaczenie minimum wskaźnika jakości $Q(H, U, W)$ (7) z ograniczeniami (1) - (4) jest równoważne zadaniu wyznaczenia punktu siłowego funkcjo-
nalu Lagrange'a L :

$$L(H, U, W, P) = Q(H, U, W) + \sum_{n=1}^N \sum_{y \in Y_p} p_y^n \cdot f_y^n \quad /8/$$

gdzie

$$P = \begin{bmatrix} P_{\Lambda}^1 & \dots & P_{\Lambda}^N \\ \vdots & & \vdots \\ P_{\Sigma}^1 & \dots & P_{\Sigma}^N \end{bmatrix} = \left\{ P_{y}^n \right\}_{\substack{n=1, \dots, N \\ y \in Y_P}} \quad /9/$$

oraz $Y_P = \{A, B, C, D, M, R, Z, S\}$

Punkt siodłowy funkcjonau Lagrange'a należy wyznaczać przy ograniczeniach (3), (4) oraz (2) dla węzłów sieci P, T, W. Można zatem szukać takich sterowań $\hat{U}, \hat{V}, \hat{W}$ i ocen \hat{P} , które zapewniają osiągnięcie L :

$$\hat{L} = \max_P \left[\min_{M, U, W} L(M, U, W, P) \right] \quad /10/$$

Powyższe zadanie minimalizacji jest łatwiejsze do rozwiązania niż zadanie (6) i zostało rozwiązane metodą dwupoziomwą. Algorytm rozwiązania został zapisany w FORTRANie a program uruchomiony na m.o. R-32.

Przykładowy czas wykonania: 3 minuty, potrzebna pamięć 64 K. Dalsze informacje na temat realizacji rozwiązania podane są w opracowaniu [4].

6. ZASTOSOWANIE MODELU

W sformułowaniu zadania podanym wyżej rozrząd wody w sieci jest dokonywany dla zadanych dopływów z_G^n oraz z_{OZ}^n $n = 1, \dots, N$ pochodzących ze zbiorników Goczałkowice i Czaniec. W tym sformułowaniu model został pomysłany do sterowania rurociągami magistralnymi w sieci wodociągów G.O.P. niezależnie od innych elementów systemu wodnego tej aglomeracji miejsko-przemysłowej.

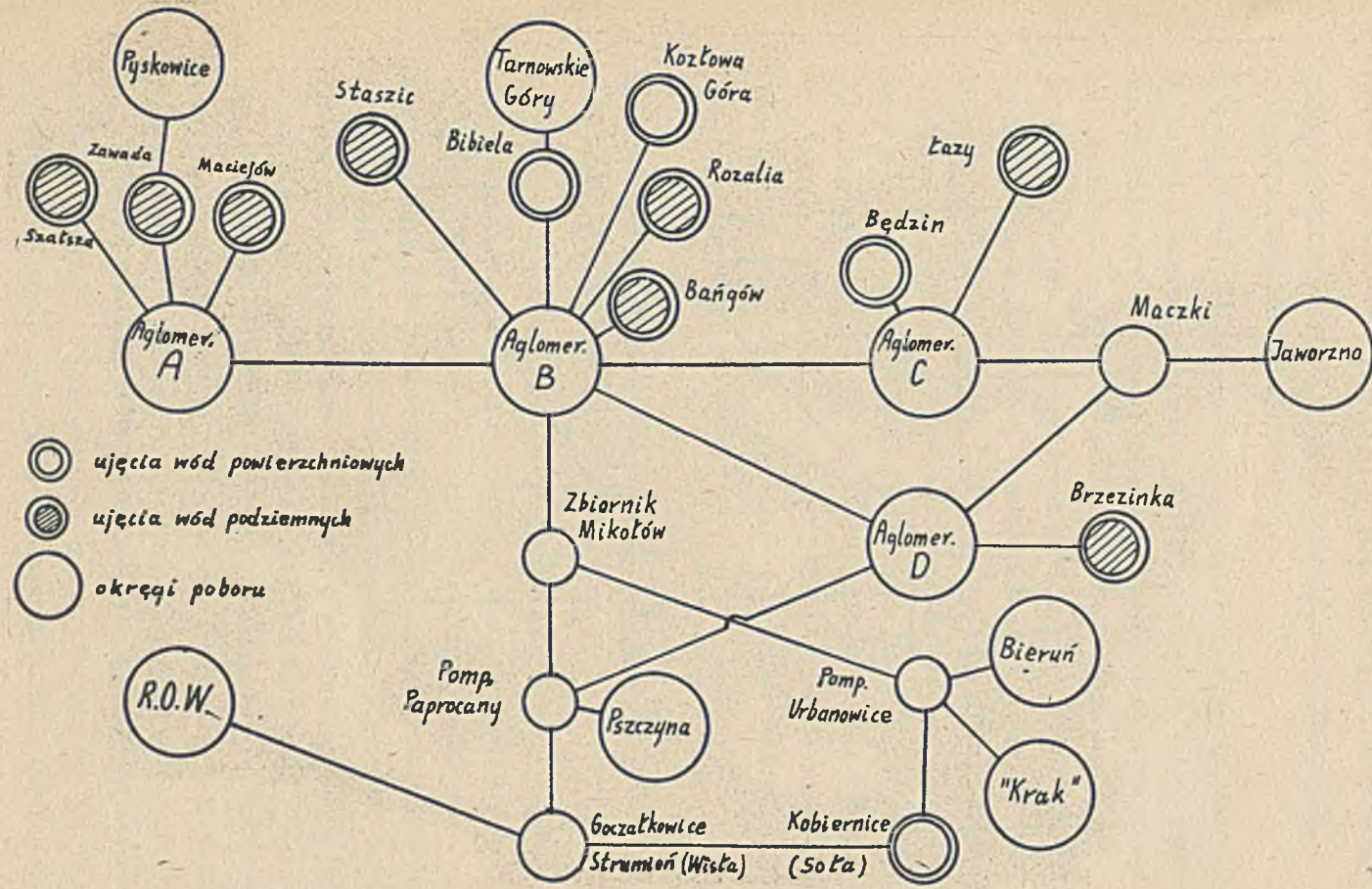
W innym sformułowaniu, podanym w [4], z_G^n oraz z_{OZ}^n są także zmiennymi decyzyjnymi ale wagi, które występują przy członach $(\bar{z}_G^n - z_G^n)^2$ i $(\bar{z}_{OZ}^n - z_{OZ}^n)^2$, dodanych do wskaźnika jakości (7), pochodzą z większego wielopoziomowego zadania planowania retencji. Zadanie planowania retencji w modelu G.O.P. zostało sformułowane i rozwiązane w pracach [2, 4].

W zadaniu tym wielkości przerzutów wody z Goczałkowice i Czaniec do wodociągu katowickiego są wyznaczone w wyniku kompromisu między wszystkimi dużymi odbiorcami wody w G.O.P. koncepcja sterowania operacyjnego opisana w tej pracy została zrealizowana w celu włączenia jej do rozwiązania wspomnianego zadania planowania retencji w całym okręgu.

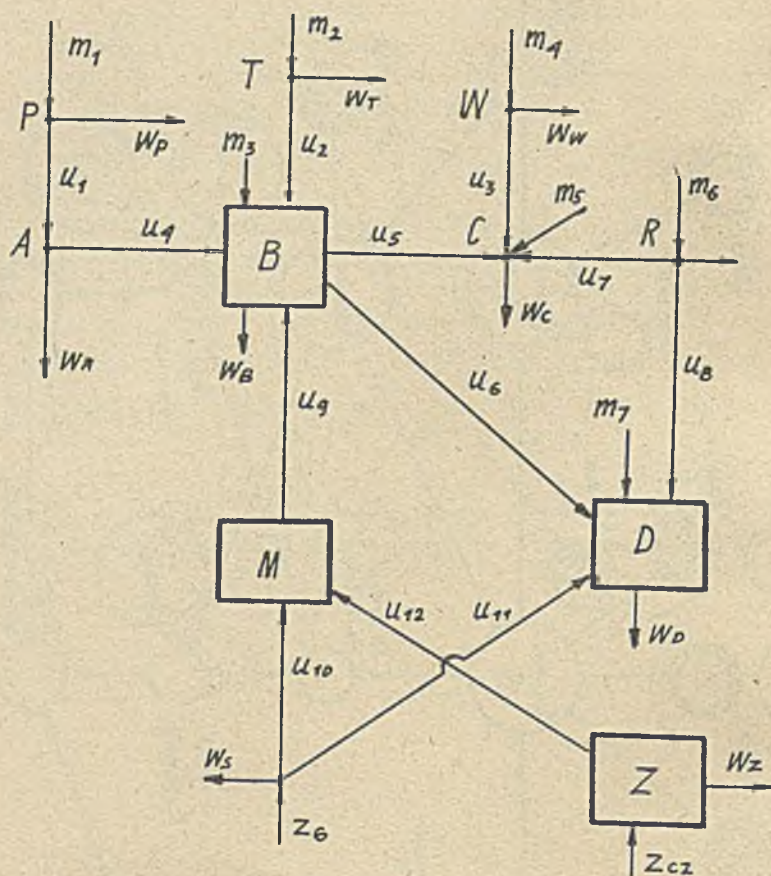
Obecnie model w pierwszym sformułowaniu jest gotowy do próbnego zastosowania.

LITERATURA

- [1] J. Filimowski, W. Woźniak, R. Krzysztofowicz:/1973/ Model matematyczny systemu zaopatrzenia w wodę G.O.P.. IMGW, Oddział w Krakowie.
- [2] K.A. Salewicz, T. Terlikowski, A. Bogobowicz, A. Kozłowski, E. Mrówka:/1980/ Opracowanie i próbne uruchomienie algorytmu sterującego zbiorem modeli dla systemu wodno-gospodarczego w regionie przemysłowym. DłGW Warszawa. PR 7.01.08.02.
- [3] E. Mrówka:/1979/ Model odbiorcy wody - aglomeracja katowicka. DłGW Warszawa.
- [4] K.A. Salewicz, T. Terlikowski, A. Bogobowicz, A. Kozłowski, J. Strycharczyk:/1982/ Opracowanie wstępnej wersji modeli i algorytmów sterowania służących do podejmowania decyzji w sterowaniu operacyjnym systemem. Instytut Geofizyki PAN, Warszawa.
- [5] W. Findeisen:/1974/ Wielopoziomowe układy sterowania. PWN, Warszawa.
- [6] W. Findeisen, J. Szymanowski, A. Wierzbicki:/1977/ Teoria i metody obliczeniowe optymalizacji. PWN, Warszawa.
- [7] T. Terlikowski:/1976/ Badanie wpływu magazynów na jakość sterowania i koordynacji systemu dynamicznego. Praca magisterska, Instytut Automatyki, Wydział Elektroniki PW, Warszawa.



Rys.1. Schemat sieci zaopatrzenia w wodę wodociągu WPWiK w Katowicach



- B - punkty rozdziatu wody zaopatrzone w zbiorniki wyrównawcze
 P• - statyczne punkty rozdziatu wody

Rys.2. Model sieci wodociągowej aglomeracji katowickiej

Operative distribution of water in the water-mains network model of Katowice water-supply system.

Summary. The problem formulation of operative water distribution in Katowice water-supply-system model, developed in Cracow branch of the Institute of Meteorology and Water Management and a method of solution is presented in this paper. The problem of water distribution is formulated as dynamic optimization problem with time-unit equal 8 hours, time-horizon equal 7 days, in the network presented in fig. 2. . An algorithm for solving the operative distribution problem was coded in FORTRAN and was run, example data were used. The algorithm in that formulation is ready for test -application. Operative distribution in water-mains network is a part of water-storage planning problem for the whole Katowice region. Our model is being adapted in the purpose of including it to a multilevel water-storage planning problem described in [4] .

Оперативное распределение воды в модели сети магистральных трубопроводов Катовицкого водопровода.

Содержание. В статье представлено формулировку и метод решения проблемы оперативного распределения воды в модели Катовицкого водопровода, подготовленной в Краковском отделении Института Метеорологии и Водного Хозяйства. Проблему распределения сформулировано в виде проблемы динамической оптимизации, в которой единица времени равна 8 часов, сроком за 7 дней, в сети показанной на рис.2. Написано в языке Фортран и запущено на примерных данных программу, которая разрешивает проблему оперативного распределения. Алгоритм в этой формулировке готов к испытательному применению. Оперативное распределение воды в сети магистральных трубопроводов составляет часть задачи планирования накопления воды в резервуарах области Катовице. Модель модифицированный для включения его в иерархическую задачу планирования накопления воды в резервуарах, описанную в [4] .