Symulacja zbiornika ze stałym wypływem i grzaniem

Mateusz Wójcik, 4.12.2024

1.Cele wiczenia

Celem wiczenia jest zamodelowanie zbiornika ze stałym wypływem i grzaniem cieczy. Symulacja opiera si na rozwi zywaniu równa ró niczkowych opisuj cych model zbiornika metod Eulera w rodowisku Matlab.

2. Model matematyczny

W trakcie modelowania zbiornika przyj to zało enie idealnego mieszania si cieczy. Model takiego zbiornika ze stałym dopływem, wypływem i grzaniem opisany jest dwoma podstawowymi równaniami:

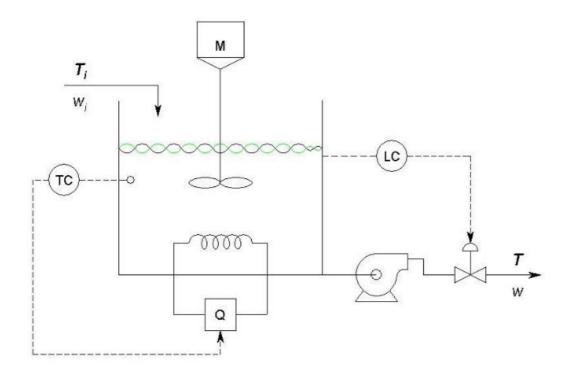
Zasad zachowania masy:

$$\rho \, \frac{dV}{dt} = w_i - w_i$$

oraz zasad zachowania energii:

$$V\rho \, \frac{dT}{dt} = w_i(T_i - T) + \frac{Q}{C}$$

Poni ej przedstawiono uproszczony schemat zbiornika, który zaczerpni to z konspektu, z którym pracowano na zaj ciach laboratoryjnych.



Rys. 1. Zbiornik ze stałym wypływem i grzaniem. LC – level controller, TC – temperature controller.

Kolejnym krokiem było zdefiniowanie zmiennych oraz wyznaczenie brakuj cych elementów oraz przej cie do wykonywania ró nych symulacji.

```
clear, clf
N = 10000;
              %liczba próbek
               %okres próbkowania - 10 próbek to jedna sekunda
h = 0.1;
Q_max = 25000; %[W] moc maksymalna grzałki
w_ust = 0.4; %[kg/s] przepływ w stanie ustalonym
              %[K] temperatura cieczy wlotowej
T_i = 293;
T_ust = 303;
              %[K] temperatura cieczy wylotowej w stanie ustalonym
V_ust = 0.04; %[m3] obj to w stanie ustalonym
              [J/(KgXK)] ciepło wła ciwe wodyX = 1000 [Kyg/m3]
C = 4200;
g sto wod
rho = 1000;
                %[kg/m3] g sto cieczy
% Pocz tkowe nastawy wpływu i wypływu
w_i = w_ust;
w = w_ust;
```

Aby wyznaczy moc w stanie ustalonym skorzystano z wcze niejszych równa ró niczkowych, dokładnie z zasady zachowania energii. Tam zamiast pochodnej $\frac{dT}{dt}$ przyj to warto 0, poniewa w stanie ustalonym temperatura przyjmuje stał warto . Po przekształceniach otrzymano wzór:

```
Q_{ust} = w_i \cdot C \cdot (T - T_i),
```

na podstawie którego wyznaczono warto parametru w Matlabie:

```
Q_ust = w_ust*C*(T_ust-T_i)

Q_ust =
16800
```

3. Symulacje

Na podstawie wcze niej utworzonego modelu matematycznego utworzono szereg symulacji, korzystaj z metody Eulera. Zdecydowano si na u ycie tej metody, nawet pomimo wcze niejszych zaj laboratoryjnych, na których wskazano jej wady. Przyczyn takiego wyboru jest pełna kontrola nad napisanym kodem i mo liwo prostego wprowadzania modyfikacji w celu zaobserwowania pewnych zjawisk.

Pierwsz symulacj przeprowadzono dla stałej warto ci obj to ci, przepływu i mocy w stanie ustalonym. Wyniki wykonanych oblicze przedstawiono na poni szym wykresie.

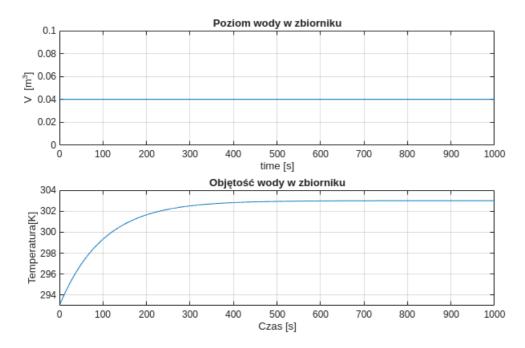
```
V = zeros(1,N);
T = zeros(1,N);
V(1) = V_ust;
T(1) = T_i;

t = (0:N-1)*h;

for i = 1:(N-1)
    dV = (w_i- w)/rho;
    V(i+1) = V(i) + dV * h;
    dT = (w_i*(T_i - T(i)) + Q_ust/C)/(V(i)*rho);
    T(i+1) = T(i) + dT*h;
```

```
end
figure()
subplot(2,1,1)
plot(t,V)
grid on
title("Poziom wody w zbiorniku")
xlabel("time [s]")
ylabel("V [m^3]")
axis([0,N*h, 0, 0.1])

subplot(2,1,2)
plot(t,T)
grid on
title("Obj to wody w zbiorniku")
xlabel("Czas [s]")
ylabel("Temperatura[K]")
```



W nast pnych symulacjach zastosowano zmienny przebieg mocy dostarczanej przez grzałk , który był podzielony na 5 okresów, w których moc przyjmowała pewn stała warto . Z nowym przebiegiem warto ci mocy dostarczanej do zbiornika zasymulowana nast puj ce przypadki:

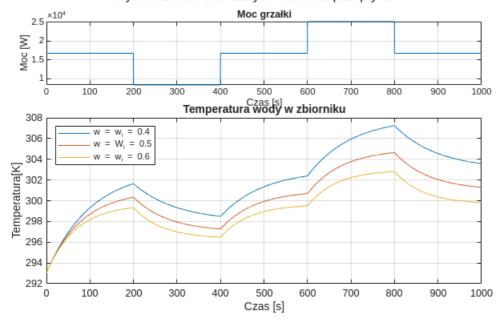
Rózna pr dko przepływu i stała obj to

```
X = ones(1,floor(N/5));
Q = [Q_ust*X, 0.5*Q_ust*X, Q_ust*X, 1.5*Q_ust*X, Q_ust*X];
% Pocz tkowe nastawy wpływu i wypływu
w_i = [w_ust, 1.25*w_ust, 1.5*w_ust];
w = [w_ust, 1.25*w_ust, 1.5*w_ust];

V = zeros(1,N);
T = zeros(3,N);
V(1) = V_ust;
T(:,1) = T_i;
```

```
figure();
subplot(3,1,1)
plot(t,Q)
grid on
title("Moc grzałki")
xlabel("Czas [s]")
ylabel("Moc [W]")
subplot(3,1,[2,3])
plot(t,T)
grid on
title("Temperatura wody w zbiorniku")
xlabel("Czas [s]")
ylabel("Temperatura[K]")
legend(["w = w_i = 0.4", "w = W_i = 0.5", "w = w_i = 0.6"],
Location="northwest")
sgtitle("Wykres zmian dla ró nych warto ci przepływu")
```

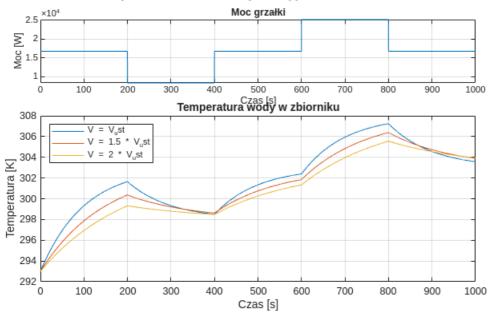
Wykres zmian dla różnych wartości przepływu



Stała pr dko przepływu i ró na obj to

```
w_i = w_ust;
w = w_ust;
V_0 = [V_ust; 1.5*V_ust; 2*V_ust];
V = zeros(3,N);
T = zeros(3,N);
V(:,1) = V_0;
T(:,1) = T_i;
t = (0:N-1)*h;
for i = 1:(N-1)
        dV = (w_i - w)/rho;
        V(:,i+1) = V(:,i) + dV * h;
        dT = (w_i*(T_i - T(:,i)) + Q(i)/C);
        dT = dT./(V(:,i)*rho);
        T(:,i+1) = T(:,i) + dT*h;
end
figure
subplot(3,1,1)
plot(t,Q)
grid on
title("Moc grzałki")
xlabel("Czas [s]")
ylabel("MSymulacje potwierdziłyoc [W]")
subplot(3,1,[2,3])
plot(t,T)
grid on
title("Temperatura wody w zbiorniku")
xlabel("Czas [s]")
ylabel("Temperatura [K]")
legend(["V = V_ust", "V = 1.5 * V_ust", "V = 2 *
V_ust"],"Location","northwest")
sgtitle("Wykres zmian dla ró nych obj to ci zbiornika")
```

Wykres zmian dla różnych objętości zbiornika



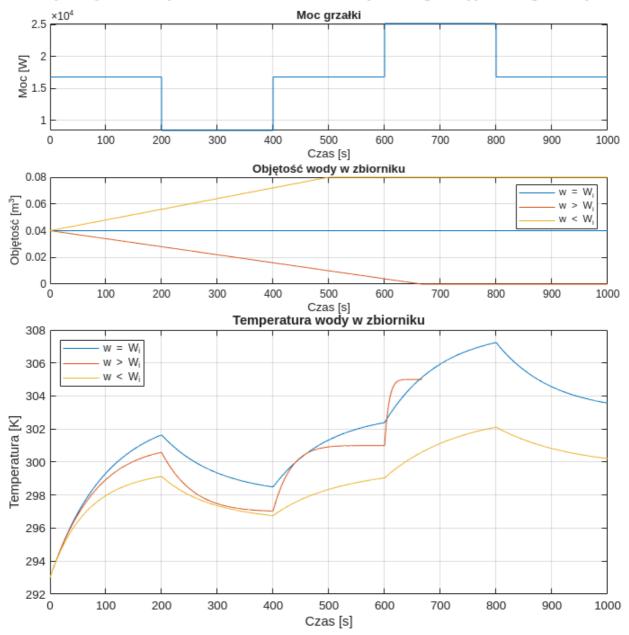
Rózne warto ci strumienia wej ciowego i wyj ciowego

W tej symulacji zdefiniowno trzy ró ne zestawy wej ciowe dla warto ci strumienia wej ciowego i wyj ciowego, tak aby nie były sobie równe. Wyniki zaprezentowano na poni szych wykresach:

```
figure(Position=[100 100 800 800])
subplot(4,1,1)
plot(t,Q)
grid on
title("Moc grzałki")
xlabel("Czas [s]")
ylabel("Moc [W]")
```

```
plot(t,V)
grid on
title("Obj to wody w zbiorniku")
xlabel("Czas [s]")
ylabel("Obj to [m^3]")
legend(["w = W_i", "w > W_i", "w < W_i"], "Location", "northeast")
subplot(4,1,[3,4])
plot(t,T)
grid on
title("Temperatura wody w zbiorniku")
xlabel("Czas [s]")
ylabel("Temperatura [K]")
legend(["w = W_i", "w > W_i", "w < W_i"], "Location", "northwest")
sgtitle('Wykresy dla ró nych warto ci strumienia wej ciowego i
wyj ciowego masy');</pre>
```





Poni ej zdefniowano funkcj kontroluj c poziom cieczy w zbiorniku, tzn. zapobiegaj ca powstawaniu ujemnej obj to ci i gromadzeniu wi cej cieczy ni wynosi obj to zbiornika, któr przyj to na dwukrotno obj to ci ustalonej - V_ust. Funkcj t wykorzystano w ostatnim przykładzie symulacji.

```
function V = calcV(V_k, dV, h, V_ust)
    V_k_1 = V_k + dV*h;
    if V_k_1 < 0
        V = 0;
    elseif V_k_1 > 2*V_ust
        V = 2*V_ust;
    else
        V = V_k_1;
    end
```

Wnioski

Przeprowadzone symulacje zbiornika ze stałym wypływem i grzaniem ukazały kluczowe aspekty dynamiki układów fizycznych oraz skuteczno metody Eulera w rozwi zywaniu równa ró niczkowych. Mimo ogranicze tej metody, prostota jej implementacji i mo liwo wprowadzania zmian, pozwoliły na łatwe badanie układu przy ró nych parametrach, takich jak zmienna moc grzałki, ró ne przepływy oraz obj to ci pocz tkowe. Zaobserwowano, e zmiana warto ci przepływów, mocy grzałki, jak i obj to ci cieczy w zbironiku maj znacz cy wpływ na maj istotny wpływ na szybko zmian temperatury cieczy. Dodatkowo, w zdefiniowanie funkcji pomocniczej zapobiegło niefizycznym wynikom, takim jak ujemna obj to . Mo na stwierdzi , e badany model był wystarczaj cy do analizy dynamiki układu, a jego rozbudowa mogłaby uwzgl dni bardziej zaawansowane efekty, takie jak straty cieplne, czy nieidealno procesu mieszania. Jest to natomiast komplikacja modelu, która cz sto w pierwszym przybli eniu nie jest w ogóle potrzebna. Potwierdza to warto prostych metod numerycznych w analizie procesów przemysłowych.