Министерство науки и высшего образования Российской Федерации

Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«МОСКОВСКИЙ АВИАЦИОННЫЙ ИНСТИТУТ» (НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ)

Институт № 2 «Авиационные, ракетные двигатели и энергетические установки» Кафедра 202 «Ракетные двигатели»

КУРСОВАЯ РАБОТА

по дисциплине «Автоматика и регулирование ЖРДУ»

Анализ динамики процессов в гидромагистрали с учетом внешних колебаний и работы демпфера

Выполнил	студент 5 курса	Гунин Филипп
рынолнил	группы М2О-504С-19	Алексеевич
	_	_
Проверил	Доктор технических наук	Мартиросов Давид
проверия	Профессор	Суренович

СОДЕРЖАНИЕ

1	ПО	CTAHO	ОВКА ЗАДАЧИ	3
	1.1	Задан	ие	3
	1.2	Исход	цные данные	4
2	РЕЦ	ЦЕНИЕ	3	5
	2.1	Решен	ние стационарной задачи	5
	2.2	Решен	ние динамической задачи с демпфером	6
		2.2.1	Определение математической модели	6
		2.2.2	Определение АЧХ системы	11
	2.3	Решен	ние динамической задачи без демпфера	14
		2.3.1	Определение математической модели	14
		2.3.2	Определение АЧХ системы	17
3	ЗАК	ЛЮЧЕ	ЕНИЕ	19
БИ	ІБЛИ	ОГРАФ	РИЧЕСКИЙ СПИСОК	20
П	риπс	умени	TE	22

1 ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ

Дана расчетная схема гидромагистрали, представленная на рисунке 1.1. Гидромагистраль представляет собой три трубопровода, по которым течет жидкость, и соединяющую их полость с установленным в ней демпфером. За демпфер принимается полость с газом, отделенным от жидкости идеальной мембраной.

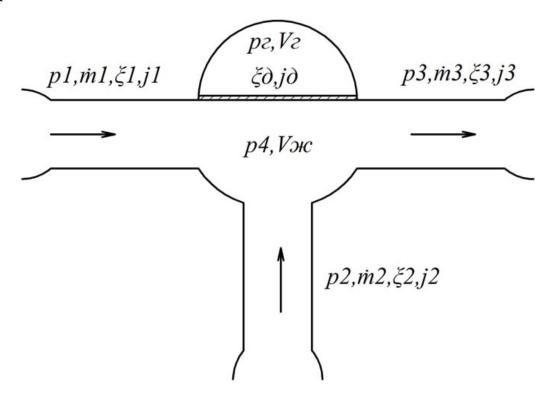


Рис. 1.1 – Расчетная схема гидромагистрали

1.1 Задание

Необходимо составить математическую модель работы гидромагистрали, и на ее основе решить следующие задачи:

- а) задавшись возмущением p_2 , изучить его влияние в гидромагистрали с демпфером на величины p_4 , V_{π} , \dot{m}_1 , \dot{m}_2 , \dot{m}_3 и \dot{m}_{π} ;
- б) задавшись возмущением p_2 , изучить его влияние в гидромагистрали без демпфера на величины p_4 , $V_{\tt d}$, \dot{m}_1 , \dot{m}_2 , \dot{m}_3 и $\dot{m}_{\tt d}$;
- в) построить амплитудно-частотную характеристику $W = \frac{p_4}{p_2}$.

1.2 Исходные данные

Исходные данные представлены в таблице 1.1, а в таблице 1.2 представлены значения параметров системы.

Таблица 1.1 – Исходные установки

Параметр	Значение		
Рабочая жидкость	Керосин		
Демпфирующий газ	Гелий		
Возмущение	Импульсное		

Таблица 1.2 – Параметры системы

Группа параметров	Параметр	Значение	Размерность
	p_1	0.4	МПа
Давления в трубопроводах	p_{2_0}	0.3	
	p_3	0.1	
Voodshuuraumu uuranuuraumaamu	$j_{1,2,3}$	400	1
Коэффициенты инерционности	$j_{ extsf{ iny Z}}$	20	$\frac{1}{M}$
Коэффициенты гидросопротивления	$\xi_{1,2,3, ext{д}}$	1000	$\frac{1}{\kappa \Gamma \cdot M}$
Объём проточной области	$V_{\mathbf{x}_0}$	0.004	M^3
Объём газа	V_{Γ_0}	0.003	M^3
Температура газа	T_{r_0}	293	K

2 РЕШЕНИЕ

Решение стационарной задачи

Для решения динамической задачи необходимо получить некоторые параметры потока на стационарном режиме. Для этого нужно решить стационарную задачу. Запишем её в виде системы уравнений

$$\begin{cases} \dot{m}_{1_0} + \dot{m}_{2_0} - \dot{m}_{3_0} = 0, \\ p_{4_0} - p_{\Gamma_0} = 0, \\ p_{1_0} - p_{4_0} - \xi_1 \dot{m}_{1_0}^2 = 0, \\ p_2 - p_{4_0} - \xi_2 \dot{m}_{2_0}^2 = 0, \\ p_{4_0} - p_3 - \xi_3 \dot{m}_{3_0}^2 = 0. \end{cases}$$
(2.1)

Решив систему уравнений, получим

$$\begin{cases} \dot{m}_{1_0} = 10.515, \\ \dot{m}_{2_0} = 3.249, \\ \dot{m}_{3_0} = 13.764, \\ p_{4_0} = 289442.719, \\ p_{r_0} = 289442.719. \end{cases}$$
(2.2)

Посчитаем массу газа по уравнению состояния. Запишем уравнение состояния газа

$$\rho_{\Gamma} = \frac{p_{\Gamma_0}}{R_{\Gamma} \cdot T_{\Gamma}} = 0.476, \tag{2.3}$$

 $\rho_{\rm \Gamma}=\frac{p_{\rm \Gamma_0}}{R_{\rm \Gamma}\cdot T_{\rm \Gamma}}=0.476,$ где $R_{\rm \Gamma}=\frac{R}{M_{\rm \Gamma}}=\frac{8.314}{0.004026}=2077.149,$ а масса газа тогда будет равна

$$m_{\Gamma} = \rho_{\Gamma} \cdot V_{\Gamma_0} = 0.001 \text{ кг.}$$
 (2.4)

Решение стационарной задачи было произведено численным методом. Программный код расчета, написанный на языке программирования python, представлен в приложении.

2.2 Решение динамической задачи с демпфером

2.2.1 Определение математической модели

Запишем математическую модель для динамической системы с демпфером в виде следующей системы дифференциальных уравнений

$$\begin{cases}
\frac{d}{dt}p_{4} = \frac{(\dot{m}_{1} + \dot{m}_{2} - \dot{m}_{3} - \dot{m}_{n})}{\frac{V_{\kappa_{0}} + V_{n}}{c^{2}}}, \\
\frac{d}{dt}V_{\pi} = \frac{\dot{m}_{\pi}}{\rho_{\pi}}, \\
\begin{cases}
\frac{d}{dt}m_{\pi} = \frac{\left[p_{4} - \frac{m_{\Gamma}}{Vr_{0} - V_{n}} \cdot R \cdot \left[T_{r_{0}} \cdot \left(\frac{p_{4}}{p_{4_{0}}}\right)^{\frac{k-1}{k}}\right] - \xi_{\pi} \cdot \dot{m}_{\pi} \cdot |\dot{m}_{\pi}|\right]}{j_{\pi}}, \\
\frac{d}{dt}m_{1} = \frac{(p_{1} - p_{4} - \xi_{1} \cdot \dot{m}_{1} \cdot |\dot{m}_{1}|)}{j_{1}}, \\
\frac{d}{dt}m_{2} = \frac{(p_{2} - p_{4} - \xi_{2} \cdot \dot{m}_{2} \cdot |\dot{m}_{2}|)}{j_{2}}, \\
\frac{d}{dt}m_{3} = \frac{(p_{4} - p_{3} - \xi_{3} \cdot \dot{m}_{3} \cdot |\dot{m}_{3}|)}{j_{3}}.
\end{cases}$$
(2.5)

Зададим закон импульсного возмущения для давления во второй магистрали p_2 такого вида

$$p_2(t) = \begin{bmatrix} A \sin(z(t) - \frac{\pi}{2}) + A + x_0 & \text{если } 0 \le t \le T, \\ x_0 & \text{если } t > T, \end{cases}$$
 (2.6)

где $z(t)=2\cdot t\cdot \frac{\pi}{T},\,A=0.1$ МПа - амплитуда возмущения, T=0.1 секунды - период колебаний, t=0..1 с шагом $h=10^{-6}$ секунд - временная область, в которой исследуется система.

Подставляя (2.6) в систему дифференциальных уравнений (2.5), решаем ее численным методом во временной области t. По получившимся результатам вычислений строим отображающие переходный процесс графики изменения величин p_4 , $V_{\rm д}$, \dot{m}_1 , \dot{m}_2 , \dot{m}_3 и $\dot{m}_{\rm d}$ от времени t. Графики представлены ниже, а программный код расчета, написанный на языке программирования python, представлен в приложении.

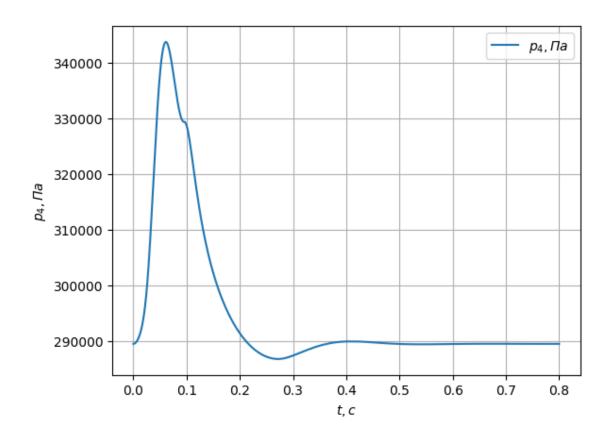


Рис. 2.1 – График зависимости $p_4(t)$

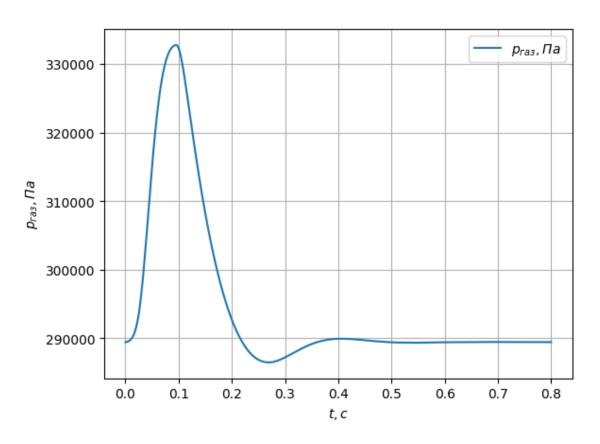


Рис. 2.2 – График зависимости $p_{\scriptscriptstyle \Gamma}(t)$

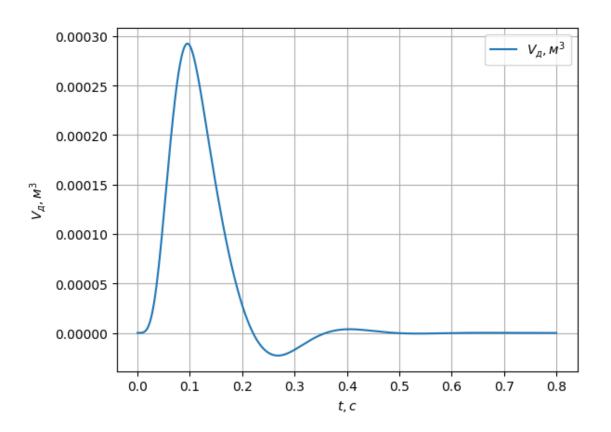


Рис. 2.3 – График зависимости $V_{\scriptscriptstyle \rm I\hspace{-1pt}I}(t)$

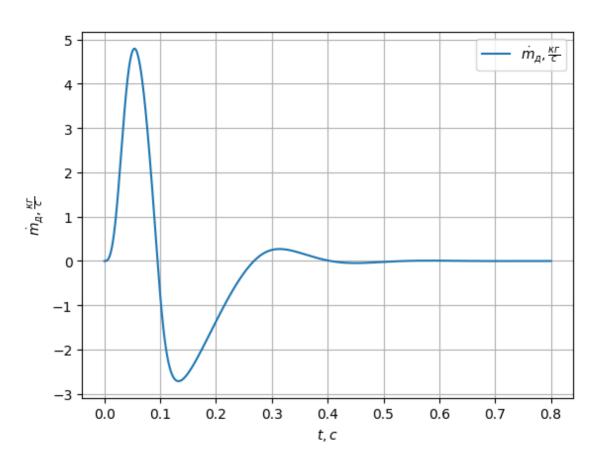


Рис. 2.4 – График зависимости $\dot{m}_{\scriptscriptstyle \rm I\hspace{-1pt}I}(t)$

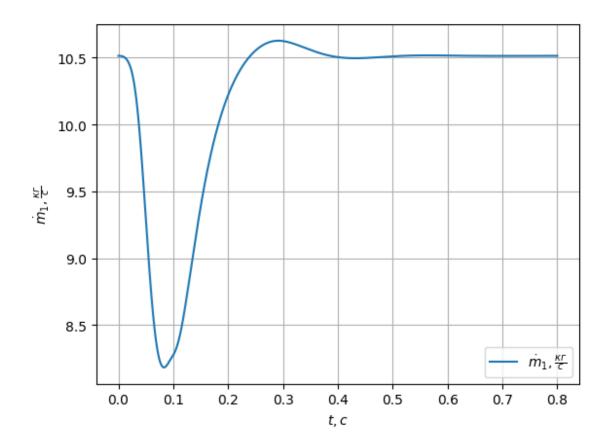


Рис. 2.5 – График зависимости $\dot{m}_1(t)$

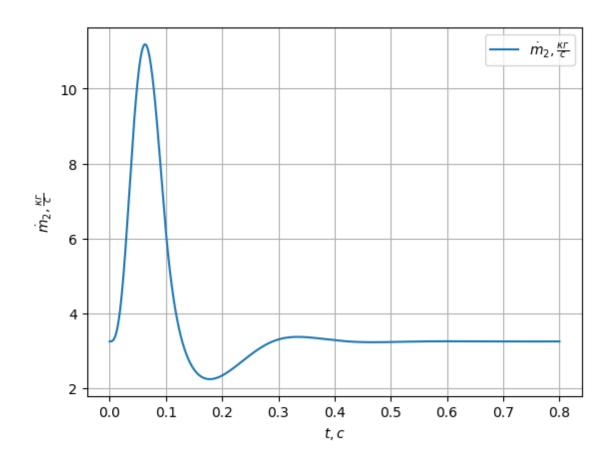


Рис. 2.6 – График зависимости $\dot{m}_2(t)$

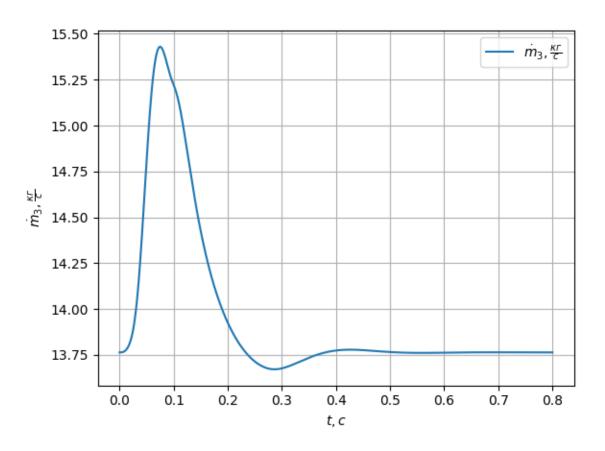


Рис. 2.7 – График зависимости $\dot{m}_3(t)$

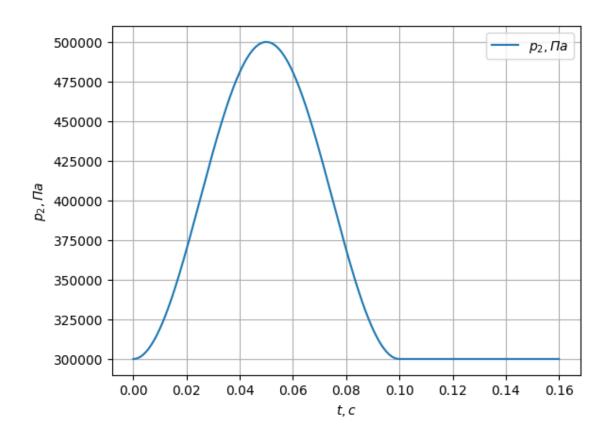


Рис. $2.8 - \Gamma$ рафик зависимости $p_2(t)$

2.2.2 Определение АЧХ системы

Для построения амплитудно-частотной характеристики необходимо знать амплитуду колебаний системы при различных частотах возмущения. Зададим синусоидальное возмущение $p_2(t,f)$ таким образом

$$p_2(t,f) = f \cdot 2\pi \cdot t,\tag{2.7}$$

где f - частота колебаний p_2 .

Тогда АЧХ будем искать в виде

$$AYX = \frac{\frac{max(p_4) - min(p_4)}{2}}{A},\tag{2.8}$$

где максимальные и минимальные значения будем искать на утсановившемся режиме в диапазоне времени от 0.7 до 0.8 секунд.

Подставляя (2.7) в систему уравнений (2.5), находим решения для каждого значения частоты f=0..1000 Гц с увеличивающимся шагом.

График реакции p_4 на синусоидальное возмущение p_2 , заданное в (2.7), при частоте f=15 и возмущения p_2 показаны на рисунке (2.9) и (2.10) соответственно. Амплитудно-частотная характеристика системы показана на рисунке (2.11). Программный код расчета, написанный на языке программирования руthon, представлен в приложении.

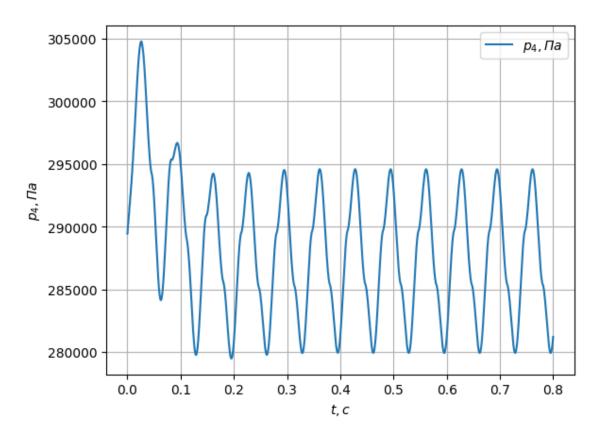


Рис. 2.9 – График зависимости $p_4(t)$ при $f=15~\Gamma\mathrm{ц}$

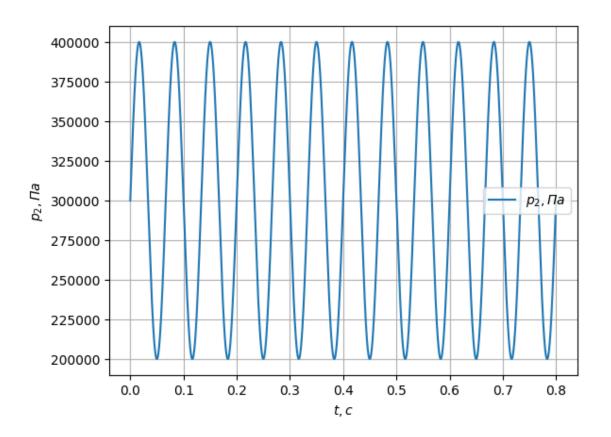


Рис. 2.10 – График зависимости $p_2(t)$ при $f=15~\Gamma$ ц

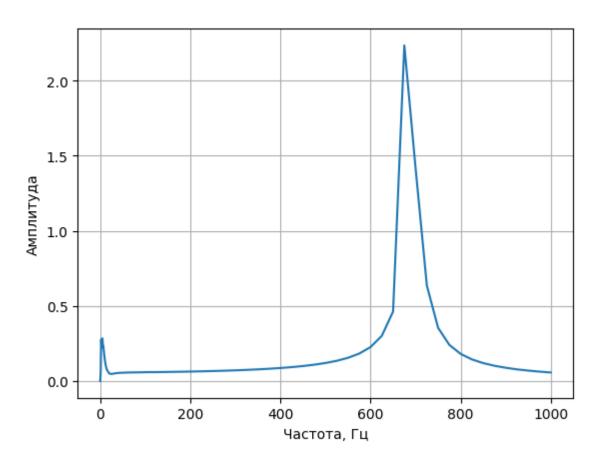


Рис. 2.11 – Амплитудно-частотная характеристика

2.3 Решение динамической задачи без демпфера

2.3.1 Определение математической модели

Запишем математическую модель для динамической системы без демпфера в виде следующей системы дифференциальных уравнений

$$\begin{cases}
\frac{d}{dt}p_{4} = \frac{(\dot{m}_{1} + \dot{m}_{2} - \dot{m}_{3})}{\frac{V_{\mathcal{K}_{0}}}{c^{2}}}, \\
\frac{d}{dt}m_{1} = \frac{(p_{1} - p_{4} - \xi_{1} \cdot \dot{m}_{1} \cdot |\dot{m}_{1}|)}{j_{1}}, \\
\frac{d}{dt}m_{2} = \frac{(p_{2} - p_{4} - \xi_{2} \cdot \dot{m}_{2} \cdot |\dot{m}_{2}|)}{j_{2}}, \\
\frac{d}{dt}m_{3} = \frac{(p_{4} - p_{3} - \xi_{3} \cdot \dot{m}_{3} \cdot |\dot{m}_{3}|)}{j_{3}}.
\end{cases} (2.9)$$

Зададим закон импульсного возмущения для давления во второй магистрали p_2 такого же вида, как (2.6).

Подставляя (2.6) в систему дифференциальных уравнений (2.9), решаем ее численным методом во временной области t. По получившимся результатам вычислений строим отображающие переходный процесс графики изменения величин p_4 , $V_{\rm д}$, \dot{m}_1 , \dot{m}_2 , \dot{m}_3 и $\dot{m}_{\rm d}$ от времени t. Графики представлены ниже, а программный код расчета, написанный на языке программирования руthon, представлен в приложении.

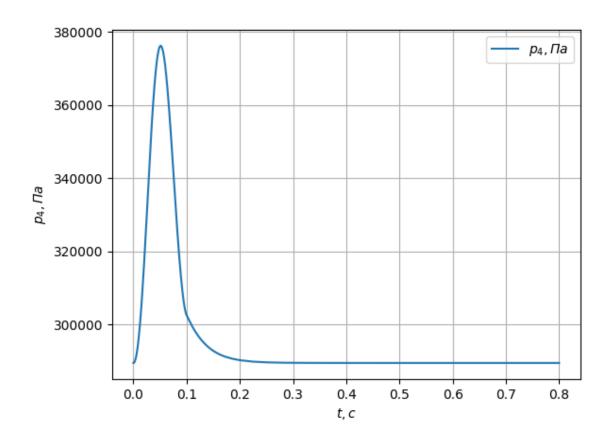


Рис. 2.12 – График зависимости $p_4(t)$

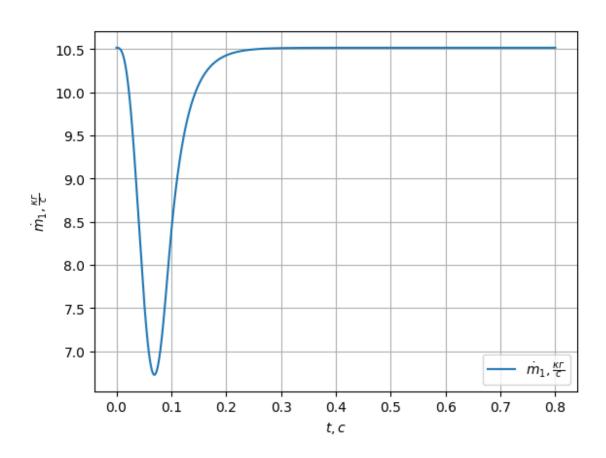


Рис. 2.13 — График зависимости $\dot{m}_1(t)$

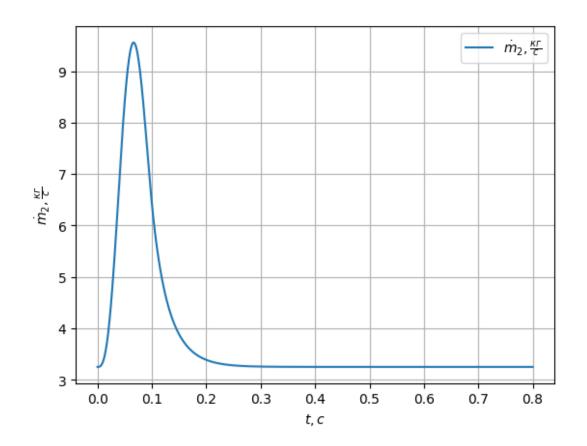


Рис. 2.14 — График зависимости $\dot{m}_2(t)$

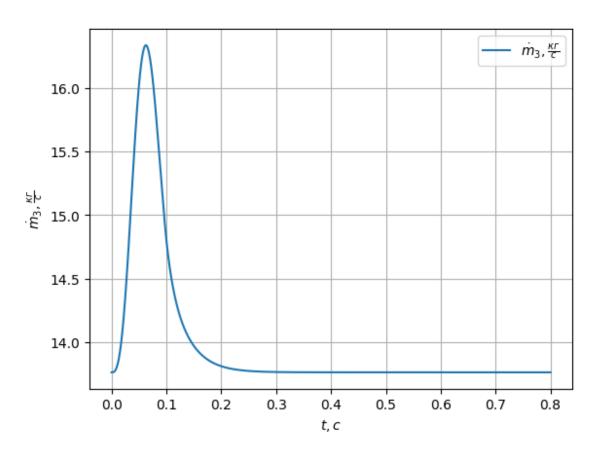


Рис. 2.15 – График зависимости $\dot{m}_3(t)$

2.3.2 Определение АЧХ системы

Для построения амплитудно-частотной характеристики необходимо знать амплитуду колебаний системы при различных частотах возмущения. Зададим синусоидальное возмущение $p_2(t,f)$ таким же образом, как и в (2.7). АЧХ будем искать в виде (2.8), где максимальные и минимальные значения будем искать на утсановившемся режиме в диапазоне времени от 0.7 до 0.8 секунд.

Подставляя (2.7) в систему уравнений (2.9), находим решения для каждого значения частоты f=0..1000 Гц с увеличивающимся шагом.

График реакции p_4 на синусоидальное возмущение p_2 , заданное в (2.7), при частоте f=15 и возмущения p_2 показаны на рисунке (2.16) и (2.17) соответственно. Амплитудно-частотная характеристика системы показана на рисунке (2.18). Программный код расчета, написанный на языке программирования руthon, представлен в приложении.

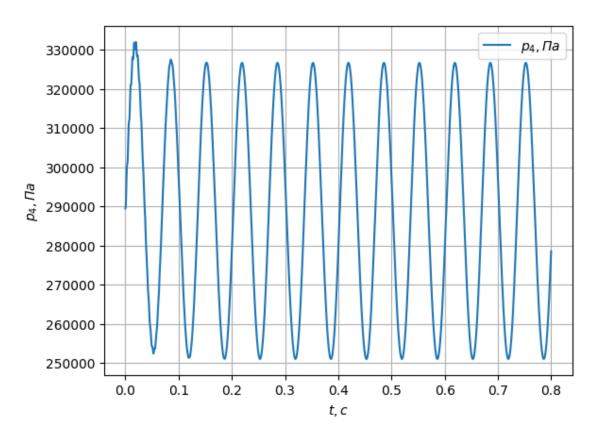


Рис. 2.16 – График зависимости $p_4(t)$ при $f=15~\Gamma$ ц

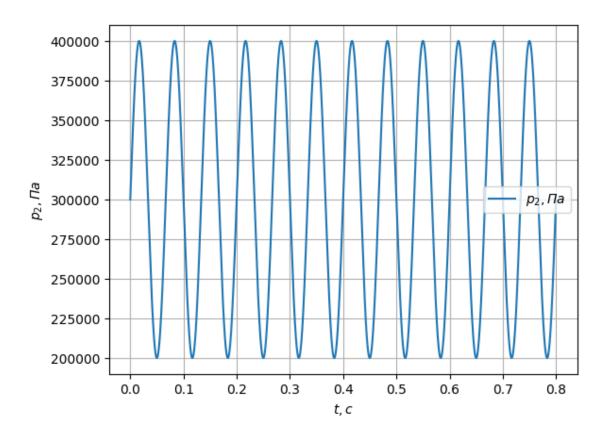


Рис. 2.17 — График зависимости $p_2(t)$ при $f=15~\Gamma$ ц

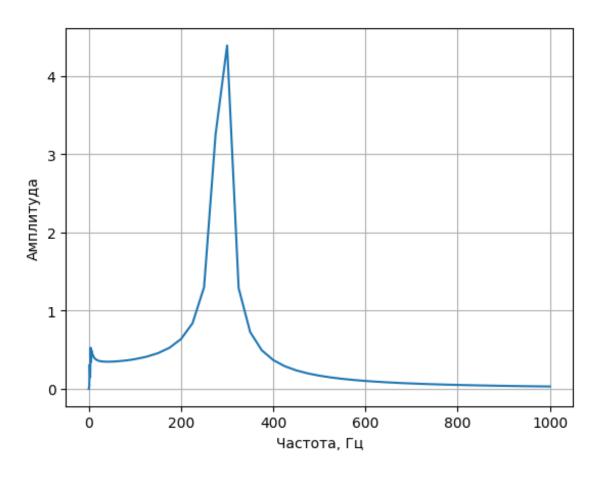


Рис. 2.18 – Амплитудно-частотная характеристика

3 ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В данной работе была составлена математическая модель гидромагистрали с демпфером и без демпфера, произведен расчет системы дифференциальных уравнений, описывающих процессы в колебательной системе мат. модели, с помощью численных методов и получены решения для искомых по заданию величин p_4 , $V_{\rm d}$, \dot{m}_1 , \dot{m}_2 , \dot{m}_3 и $\dot{m}_{\rm d}$ и др. Так же были построены амплитудночастотные характеристики для систем.

Взглянув на полученные графики, отображающие переходные процессы в системе с демпфером и без него (рисунки (2.1), (2.12) соответственно), можно заметить, что демпфер сработал как и ожидалось, то есть уменьшил амплитуду вынужденных колебаний системы.

Все вычисления производились на ЭВМ, программный код на языке программирования python прилагается. Для расчета систем дифференциальных уравнений использовался модуль scipy, метод решения - LSODA [2].

БИБЛИОГРАФИЧЕСКИЙ СПИСОК

- 1. Попов Е.П. Теория линейных систем автоматического регулирования и управления [Текст] : учеб. пособие для втузов / Е.П. Попов. 2-е изд., перераб. и доп. М. : Наука, 1989. 301 с.
- 2. SciPy v1.11.4 Manual [Электронный ресурс] // URL: https://docs.scipy.org/doc/scipy/reference/generated/scipy.integrate.odeint.html (дата обращения: 10.декабря.2023)

ПРИЛОЖЕНИЕ