Министерство науки и высшего образования

Балтийский государственный технический университет «ВОЕНМЕХ» им. Д.Ф. Устинова

Кафедра динамики и управления полётом летательных аппаратов



Дисциплина: Гидрогазоаэродинамика

ЛАБОРАТОРНАЯ РАБОТА №3 «ТЕЧЕНИЕ ГАЗА ПО СОЛПУ ЛАВАЛЯ»

Выполнил студент Топольницкий А.А.

Группа А183

Преподаватель Горохова П.Д.

Защита

Санкт-Петербург 2020 г.

Цель работы – изучить изменение параметров газового потока в после Лаваля, а именно: измерить распределение давления вдоль стенки сопла, рассчитать изменение основных параметров течения и сравнить полученные экспериментальные результаты с результатом теоретического расчёта.

Схема установки:

Сопло Лаваля – насадок с переменной площадью поперечного сечения: сужающаяся часть сопла – конфузор, расширяющаяся – диффузор. Практическое значение сопла Лаваля определяется возможностью создания сверхзвуковой скорости истечения и, как следствие этого, высокого значения реактивной силы.

Испытуемое сопло соединяется с ресивером (камерой), в котором поддерживается постоянное давление р0. Необходимая величина давления обеспечивается соответствующей подачей воздуха в ресивер. Количество подаваемого воздуха можно изменить с помощью регулятора давления, соответственно увеличивается или уменьшается величина давления. Для измерения статического давления вдоль стенки сопла сделаны приемные отверстия, смонтированные на специальном щите.

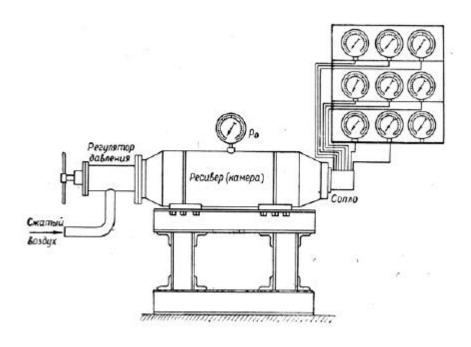


Рисунок 1. Лабораторная установка с соплом

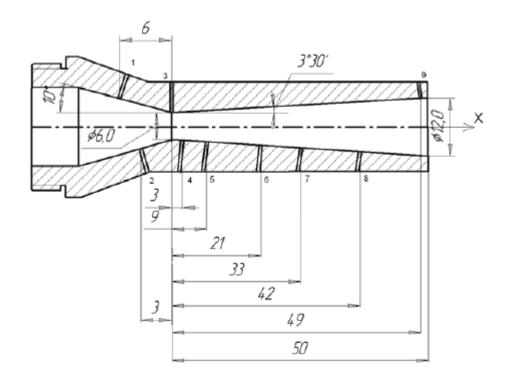


Рисунок 2. Модельное сопло с приемными отверстиями для измерения давления

Исходные данные:

Таблица 1. Таблица исходных данных

-	Р ₀ (атм)	1	2	3	4	5	6	7	8	9	T,K
Р(ати)	32	28,5	26	15	12,5	6,0	2,7	0,85	0,3	0	288
Р(ата)	33	29,5	27	16	13,5	7,0	3,7	1,85	1,3	1	288

Обработка результатов измерений:

Шаг 1. Нахождение распределения чисел М вдоль сопла

clc

clear all

%нахождение критического сечения сопла

R=3

$$Fkr=pi*R^2 = 28.27 \text{ mm}^2., q(M)=1$$

$$q(M) = \frac{F_*}{F}$$

$$q(M) = M \frac{\left(\frac{\gamma+1}{2}\right)^{\frac{\gamma+1}{2(\gamma-1)}}}{\left(1 + \frac{\gamma-1}{2}M^2\right)^{\frac{\gamma+1}{2(\gamma-1)}}}$$

Докритическая часть сопла:

— Точка 1.

$$eq1 := 0.5465 = \frac{M \cdot \left(\frac{1.4+1}{2}\right)^{\frac{(1.4+1)}{2(1.4-1)}}}{\left(1 + \frac{(1.4-1)}{2} \cdot M^2\right)^{\frac{(1.4+1)}{2(1.4-1)}}}$$

$$0.5465 = \frac{1.728000000M}{\left(1 + 0.2000000000M^2\right)^{3.000000000}}$$

$$M1 := solve(eq1, M)$$

$$0.33850742302.0954974490.8314827893 + 3.918497607I,$$

$$-2.048485225 + 2.604972220I, -2.048485225 - 2.604972220I,$$

0.8314827893- 3.918497607I

С помощью Maple 13 находим значение М. Для докритической части берём M<1, для закритической M>1. Для остальных точек расчёт будет проводиться таким же образом. M1=0.339

— Точка 2.

$$M2=0.478$$

Закритическая часть сопла:

— Точка 4.

$$M9=2.94$$

На выходе:

Таблица 2. Значения числа Маха при отношении площадей

номер точки	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Выход
F*/F	0.5465	0.7227	1	0.8882	0.7142	0.4906	0.3577	0.2905	0.2505	0.2505
M	0.339	0.478	1	1.42	1.76	2.22	2.56	2.78	2.937	2.94

Шаг 2. Поиск отношений с помощью газодинамических функций в выделенных сечениях

clc

clear all

$$M=[0.339;0.478;1;1.42;1.76;2.22;2.56;2.78;2.937;2.94];$$

$$y=1.4;$$

%определеяем отношения в выделенных сечениях

$$a=(1+((y-1)/2).*(M.^2)).^{(-0.5)};$$

$$T=(1+((y-1)/2).*(M.^2)).^{(-1)};$$

$$po=(1+((y-1)/2).*(M.^2)).^{(-1/(y-1))};$$

$$p=(1+((y-1)/2).*(M.^2)).^{(-y/(y-1))};$$

$$v = (((y-1)/2).*(M.^2)/(1+((y-1)/2).*(M.^2))).^(0.5);$$

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	выход
F*/F	0.5465	0.7227	1	0.8882	0.7142	0.4906	0.3577	0.2905	0.2505	0.2505
M	0.339	0.478	1	1.42	1.76	2.22	2.56	2.78	2.937	2.94
a/a0	0.9887	0.9779	0.9129	0.8442	0.7858	0.7097	0.6578	0.6268	0.6058	0.6054
T/T0	0.9775	0.9563	0.8333	0.7126	0.6175	0.5036	0.4328	0.3928	0.3669	0.366
po/po0	0.9448	0.8943	0.6339	0.4287	0.2996	0.1800	0.1232	0.0967	0.0816	0.0813
p/p0	0.9235	0.8552	0.5283	0.3055	0.1850	0.0906	0.0533	0.0380	0.0299	0.0298
V/ Vmax	0.1503	0.2089	0.4083	0.5361	0.6125	0.7046	0.7532	0.7803	0.7950	0.7959

Шаг 3. Построение графиков изменения чисел, полученных выше, вдоль сопла.

clc

clear all

```
x=[-6;-3;0;3;9;21;33;42;49;50];
M=[0.339;0.478;1;1.42;1.76;2.22;2.56;2.78;2.937;2.94];
a = [0.9888; 0.9779; 0.9129; 0.8442; 0.7858; 0.7097; 0.6578; 0.6268; 0.6058; 0.6054];
T=[0.9775;0.9563;0.8333;0.7126;0.6175;0.5036;0.4328;0.3928;0.3669;0.366];
ro=[0.9448;0.8943;0.6339;0.4287;0.2996;0.1800;0.1232;0.0967;0.0816;0.0813];
p=[0.9235;0.8552;0.5283;0.3055;0.1850;0.0906;0.0533;0.0380;0.0299;0.0298];
v = [0.1503; 0.2089; 0.4083; 0.5361; 0.6125; 0.7046; 0.7532; 0.7803; 0.7950; 0.7959];
h=-6:0.001:51;
gra=pchip(x,a,h);
figure(1)
plot(x,a,'x',h,gra);
axis([-6,51,0,1]);
hold on
grid on
grt=pchip(x,T,h);
plot(x,T,'x',h,grt);
grro=pchip(x,ro,h);
plot(x,ro,'x',h,grro,'-.');
grp = pchip(x,p,h);
plot(x,p,'x',h,grp);
grv = pchip(x,v,h);
plot(x,v,'x',h,grv,'--');
xlabel('Сечение,мм');
ylabel('Изменение параметра');
legend(",'a/a0',",'T/T0',",'ro/ro0',",'p/p0',",'v/vmax')
hold off
figure(2)
grM = pchip(x,M,h)
plot(x,M,'x',h,grM)
grid on
```

```
axis([-8,51,0.3,3])
xlabel('Сечение,мм');
ylabel('Число М');
```

График основных зависимостей приведён ниже (за точку 0 по длине сопла взято критическое сечение сопла).

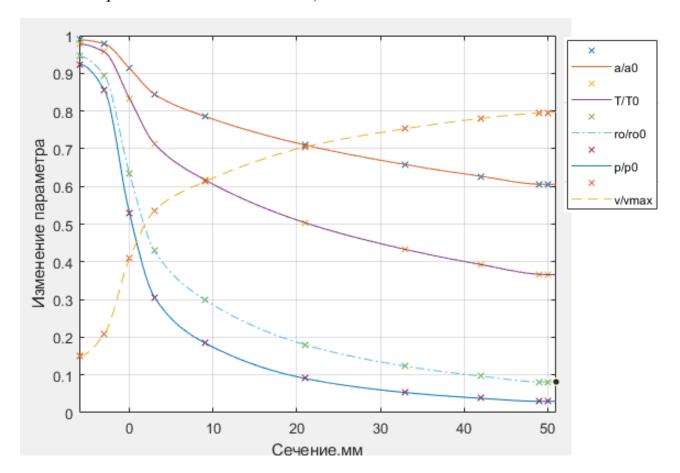


Рисунок 3. Изменение газодинамических параметров вдоль сопла

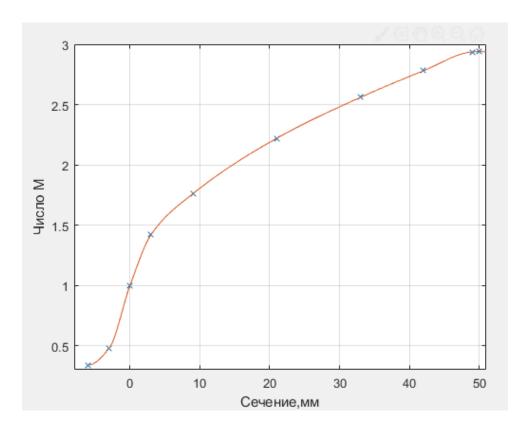


Рисунок 4. Изменение числа Маха вдоль сопла

Шаг 4. На основе замеренных данных построить графики распределения давления вдоль сопла. Провести сравнение экспериментальных данных с результатами расчета.

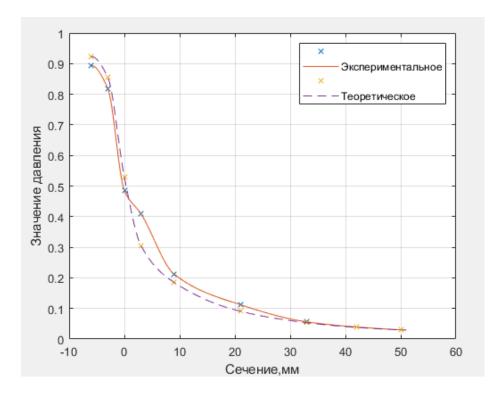


Рисунок 5. Экспериментральное и теоретическое распределение давления вдоль сопла

```
clear all
p=[29.5;27;16;13.5;7.0;3.7;1.85;1.3;1];
p0 = 33
P=p/p0
x=[-6;-3;0;3;9;21;33;42;50];
pteor=[0.9235;0.8552;0.5283;0.3055;0.1850;0.0906;0.0533;0.0380;0.0298];
h=-6:0.001:51;
grP=pchip(x,P,h);
grpteor=pchip(x,pteor,h)
figure(3)
plot(x,P,'x',h,grP)
grid on
hold on
plot(x,pteor,'x',h,grpteor,'--');
xlabel('Сечение,мм');
ylabel('Значение давления');
legend(",'Экспериментальное',",'Теоретическое')
      Шаг 5. Определить величину расхода газа через сопло
clc
clear all
y=1.4;
R=287.1;
T0=288;
f=0.0404;
p0=33*101325;
Rad=3;
Fkr=pi*Rad^2/10^6;
```

clc

%расчёт расхода газа

Q=(f*p0*Fkr)/sqrt(T0)=0.2251 кг/c

Шаг 6. Определить величину реактивной силы

$$P = Q * V_a + (p_a - p_H) * F_a$$

%расчёт величины реактивной силы

Votn=0.7959;

Vmax = sqrt((2*y*R*T0)/(y-1))

Va=Votn*Vmax

pn=101325;

pa=(1/33)*p0

Fa=113.0973*10^-6

P=Q*Va+(pa-pn)*Fa

Шаг 7. Определить величину удельной тяги

$$P_{yA} = V_a + \frac{(p_a - p_H) * F_a}{Q}$$

Pud=Va+((pa-pn)*Fa)/Q

Таблица 3. Результаты расчётов

Q, кг/с	Р, Н	Руд, м/с
0.2251	136.28	605.5

Вывод: в ходе лабораторной работы были изучены изменения параметров и рассчитаны параметры газового потока в сопле Лаваля, а также определены следующие величины — расход газа через сопло — 0.2251 кг/с, реактивная сила — 136,28 H, удельная тяга — 605,5. Также теоретический и экспериментальный график распределения давления вдоль сопла практически совпали.