



北航宇航学院

空气动力学(32学时)

主讲：覃粒子 陈 兵

qlz@buaa.edu.cn

沙河主楼D510, 13911744896

Markchien@buaa.edu.cn

沙河主楼D519, 13683012881

2024年 春季学期

第九章 几个应用案例

- 进气道流动问题
- 旋转机械流动问题
- 机翼空气动力学特性

发动机/推进领域的几个应用实例

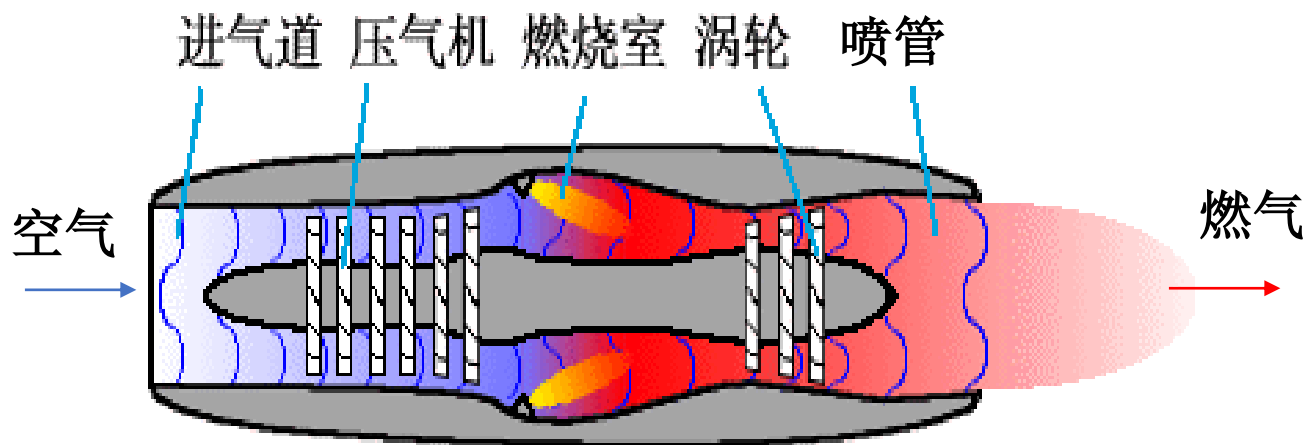
9.1 进气道流动问题

- 吸气式发动机简介
- 超声速进气道的压缩形式及作用
- 内压式超声速进气道流动问题
- 进气道的主要性能指标

9.1 进气道流动问题

9.1.1 吸气式发动机简介

➤ 最典型的吸气式发动机（**涡喷发动机**）

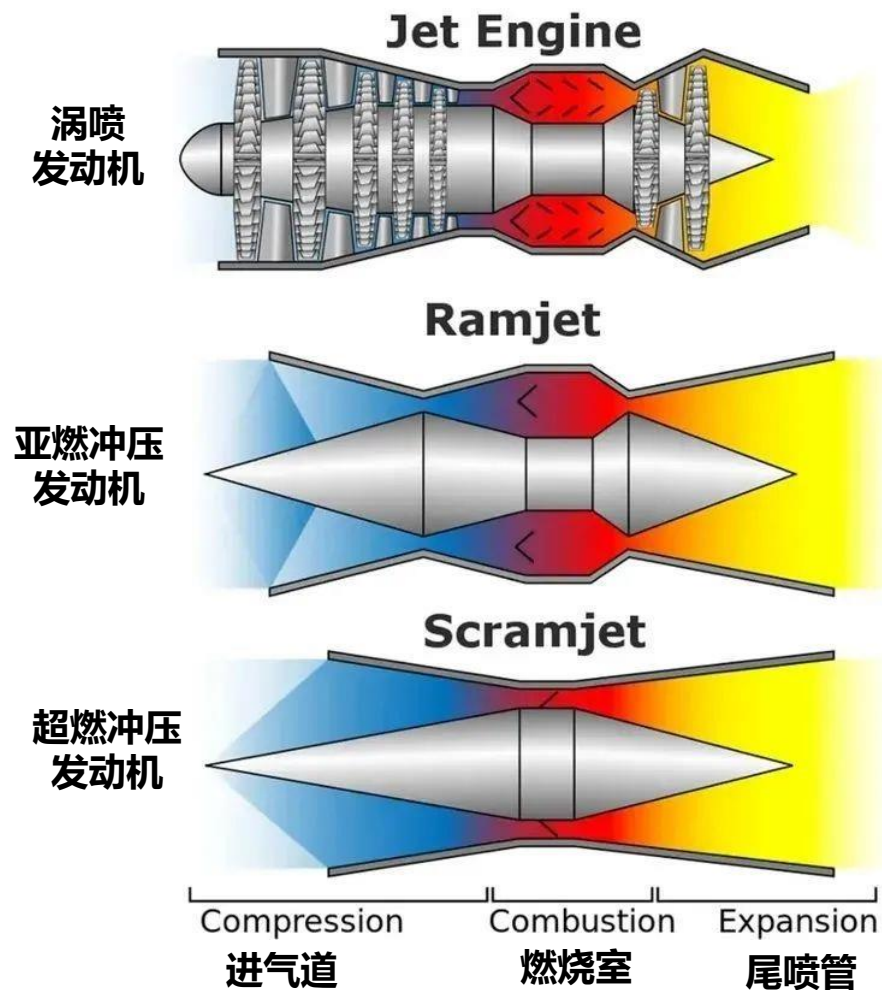


涡喷发动机原理

- 就空气喷气发动机而言，涡轮喷气发动机的出现，解决了逾越“**音障**”问题，实现了跨音速和超音速飞行。目前，涡轮喷气发动机，能够适用的**上限飞行马赫数为3.0左右**。
- 随着飞行马赫数的进一步提高，涡轮喷气发动机遇到了新的问题：
 - ✓ **涡轮叶片**所能承受的温度（1800~2000K）使燃烧室中的加热量受到了限制
 - ✓ 压气机成了“**多余**”的部件。
- **冲压发动机**是一种典型的**吸气式发动机**，是空气喷气发动机在更高飞行速度领域发展的延伸！

9.1 进气道流动问题

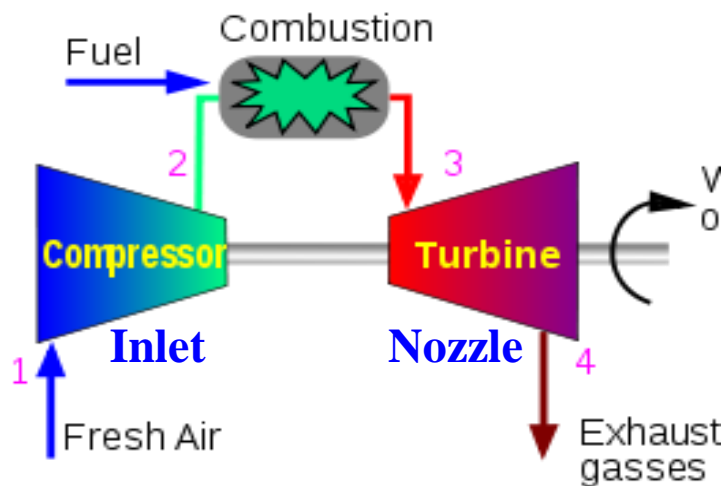
9.1.1 吸气式发动机简介



三种吸气式发动机

由三大部件组成:

- 进气道 (Inlet/intake)
- 燃烧室 (Combustion chamber/combustor)
- 尾喷管 (Nozzle)



布莱顿 (Brayton) 循环

理想循环都是布莱顿循环:

- 1-2: 等熵压 (进气道)
- 2-3: 等压加热 (等截面加热管流)
- 3-4: 等熵膨胀 (喷管)
- 4-1: 等压散热

9.1 进气道流动问题



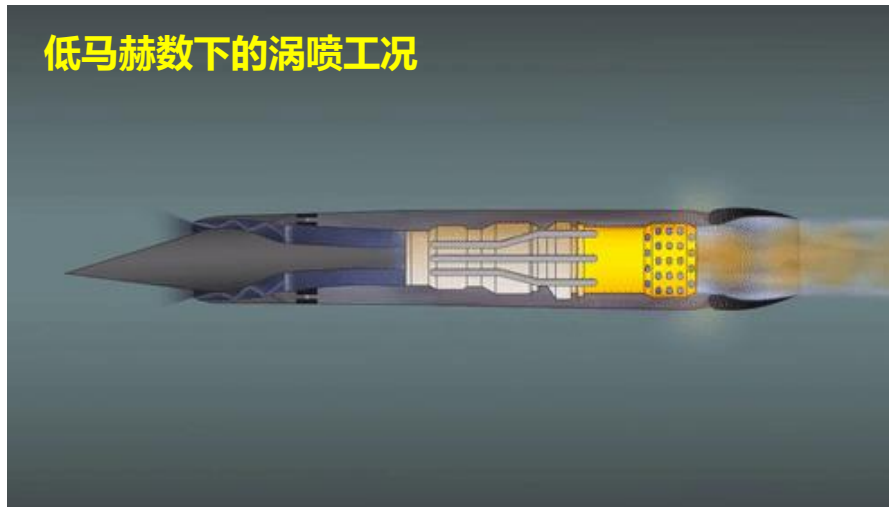
9.1.2 超声速进气道的压缩形式及作用

▣ 初识进气道

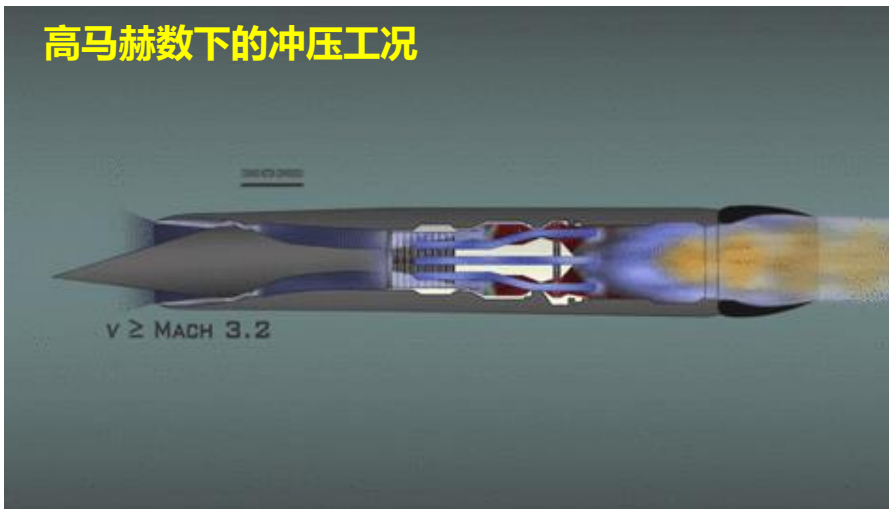


SR-71黑鸟及其组合循环发动机

低马赫数下的涡喷工况



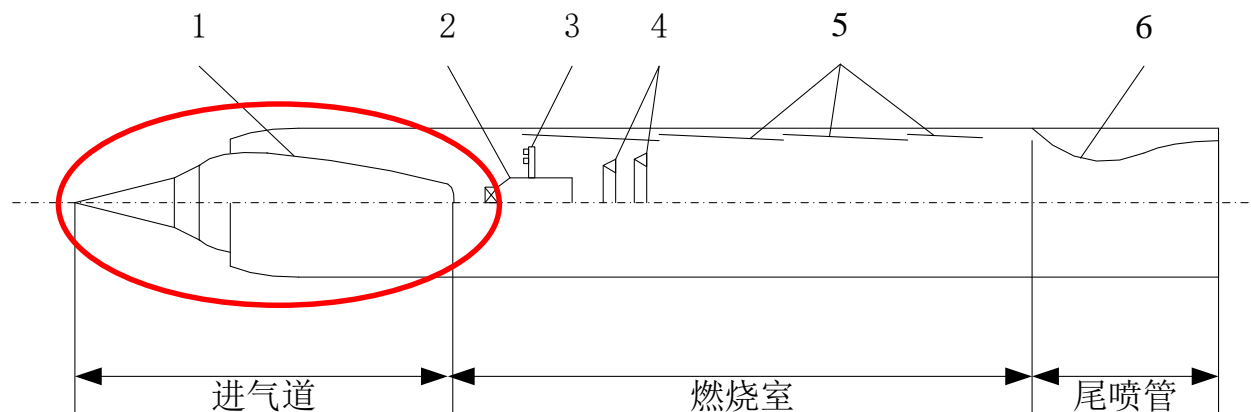
高马赫数下的冲压工况



9.1 进气道流动问题

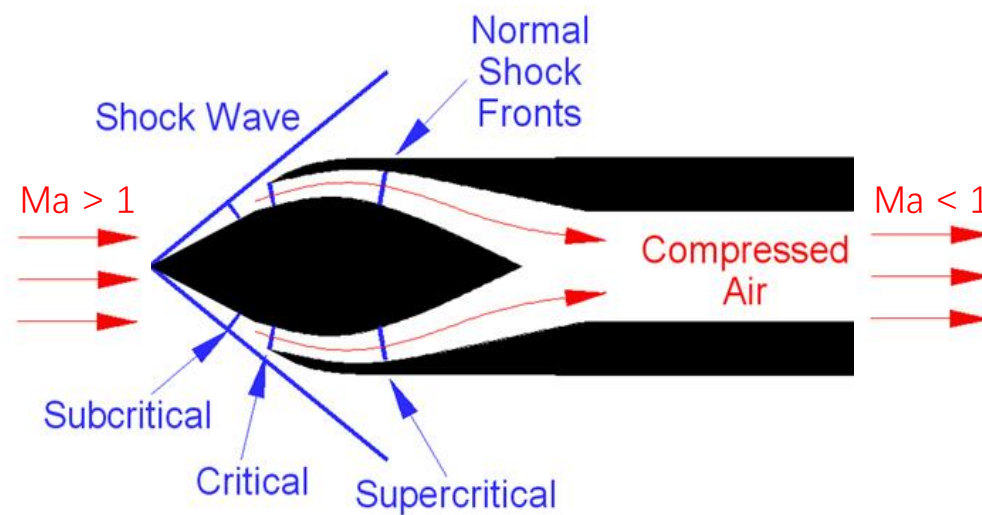
9.1.2 超声速进气道的压缩形式及作用

▣ 初识进气道



1——中心锥；2——预燃室；3——喷嘴环；4——火焰稳定器；
5——火焰筒；6——尾喷管

典型亚燃冲压发动机剖面图



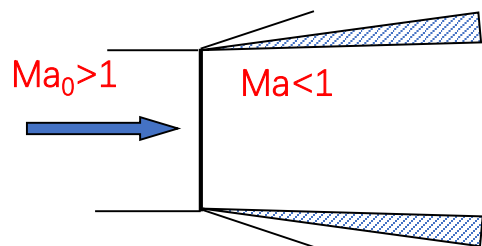
典型超声速进气道流动情况

9.1 进气道流动问题

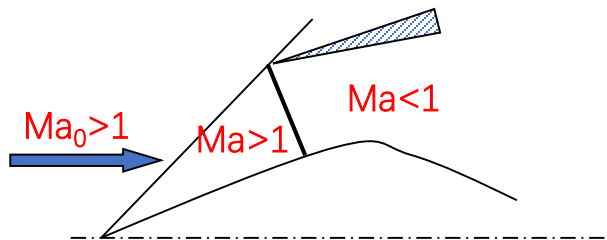
9.1.2 超声速进气道的压缩形式及作用

▣ 超声速进气道分类

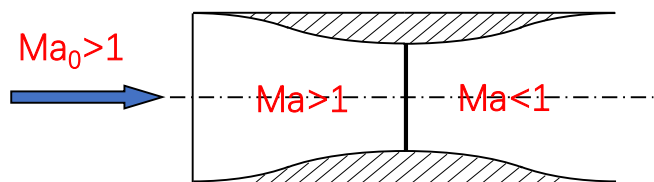
➤ 压缩形式：超声速压缩完成的部位不同分



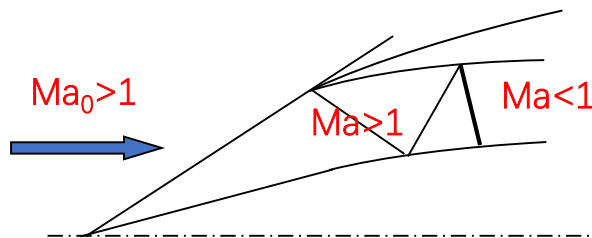
皮托式进气道



外压式进气道



内压式进气道



混压式进气道

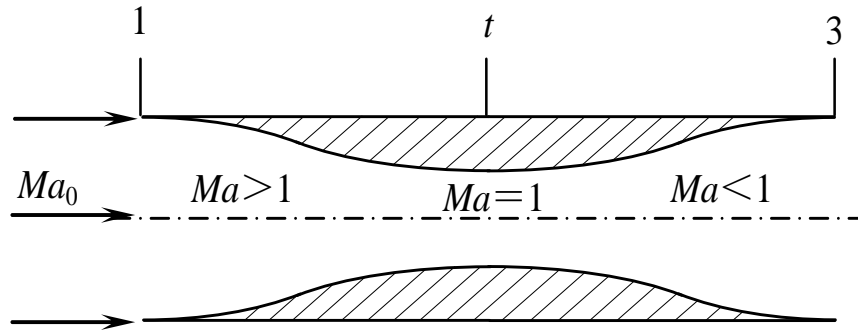
➤ 进气道的作用

- ✓ 冲压发动机属于典型的吸气式动力系统，进气道是指发动机流管中位于燃烧室入口之前的部分，它担负着为发动机从大气中引入满足发动机要求的空气的任务
- ✓ 还起着将低压超声速来流减速增压的作用，从而使进入燃烧室的空气流速与燃烧室中火焰传播的速度相适应

9.1 进气道流动问题

9.1.3 内压式超声速进气道流动问题

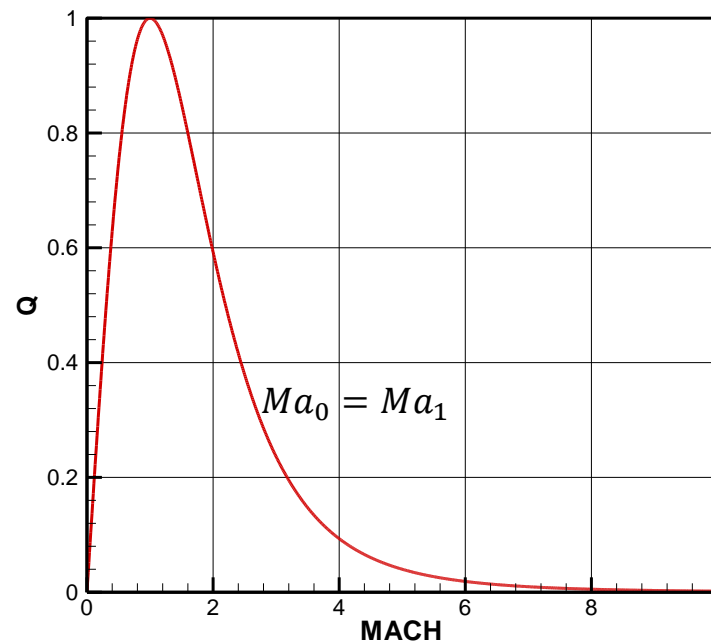
最佳流动状态/设计状态



内压式进气道的最佳流动状态

设计马赫数，记为 $Ma_D = Ma_1$

$$A_t/A_1 = q(Ma_1)$$



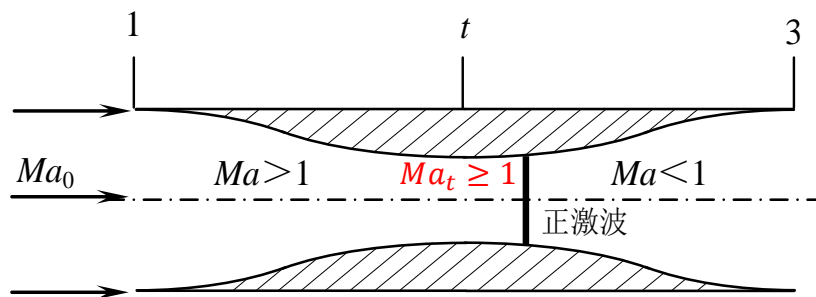
流量函数随马赫数的变化

9.1 进气道流动问题

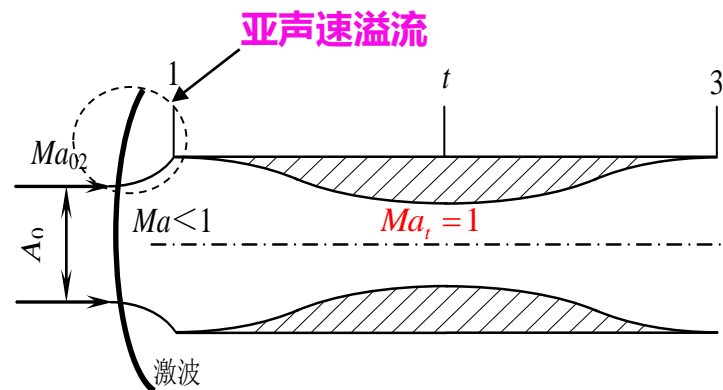


9.1.3 内压式超声速进气道流动问题

▣ 起动问题



内压式进气道——**起动状态**
喉道下游正激波

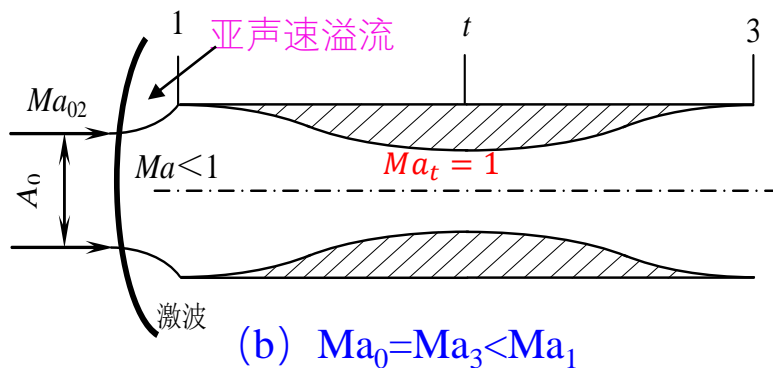
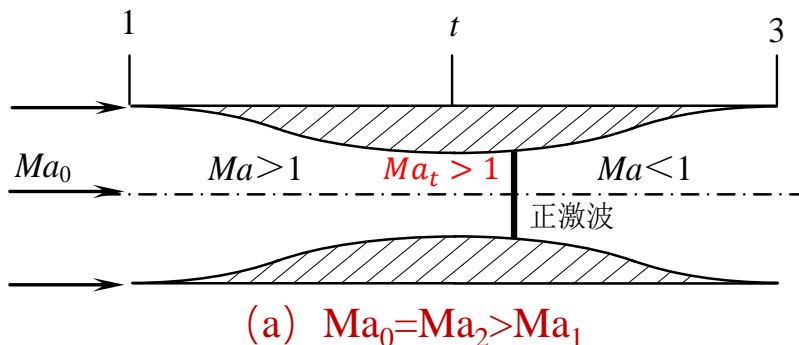


内压式进气道——**不起动状态**
正激波被推出进气道

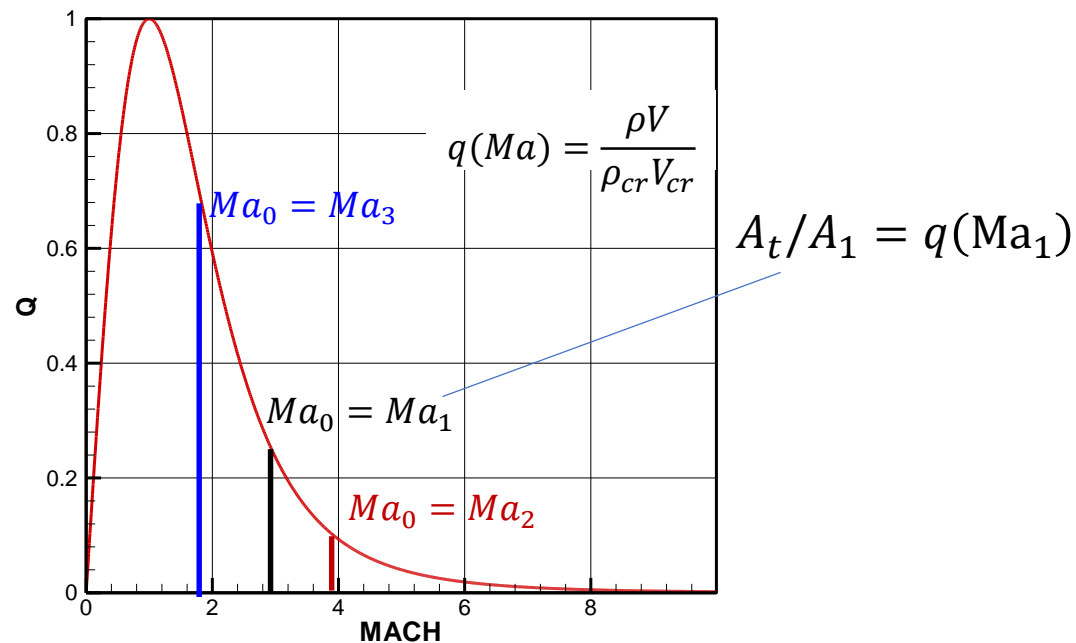
9.1 进气道流动问题

9.1.3 内压式超声速进气道流动问题

▣ 起动特性



内压式进气道的非设计状态

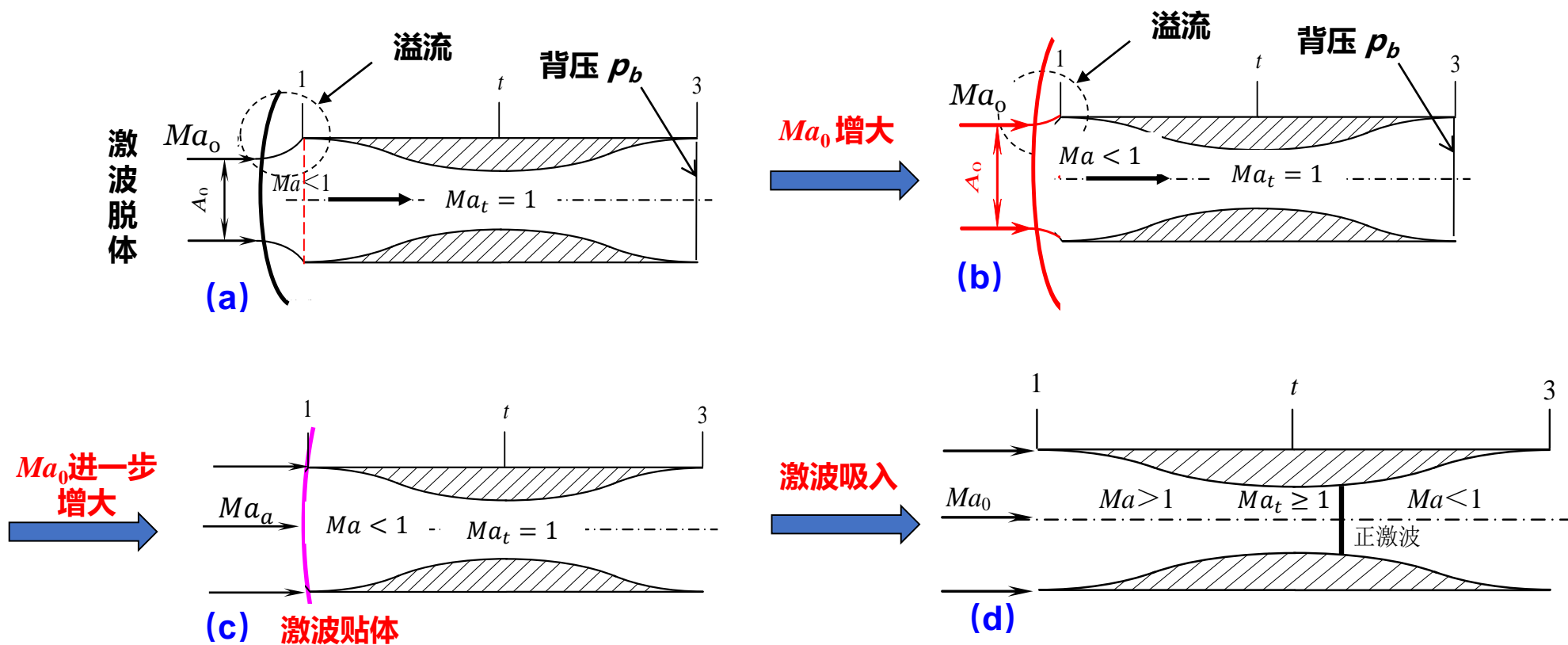


流量函数随马赫数的变化

9.1 进气道流动问题

9.1.3 内压式超声速进气道流动问题

▣ 启动措施——增大来流 Ma



内压式进气道启动过程 (增大 Ma)

9.1 进气道流动问题

9.1.3 内压式超声速进气道流动问题

▣ 启动措施——增大来流Ma

$$K \frac{p_{t0}}{\sqrt{T_{t0}}} A_0 q(\lambda_0) = K \frac{p_{tt}}{\sqrt{T_{tt}}} A_t q(\lambda_t) \quad \text{1.0}$$

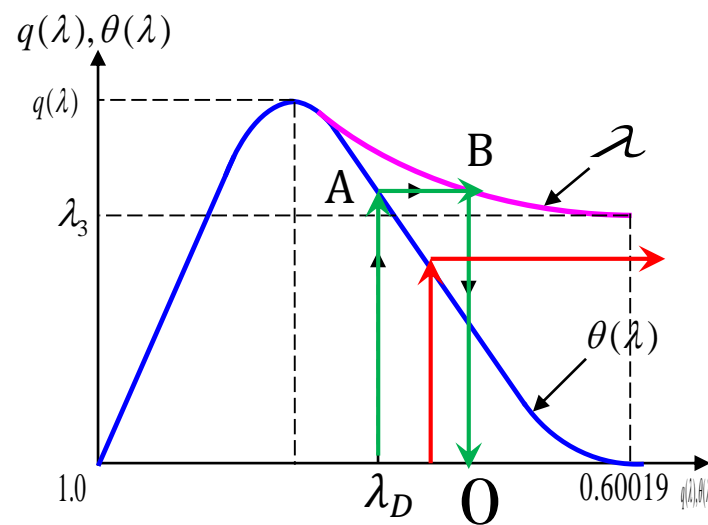
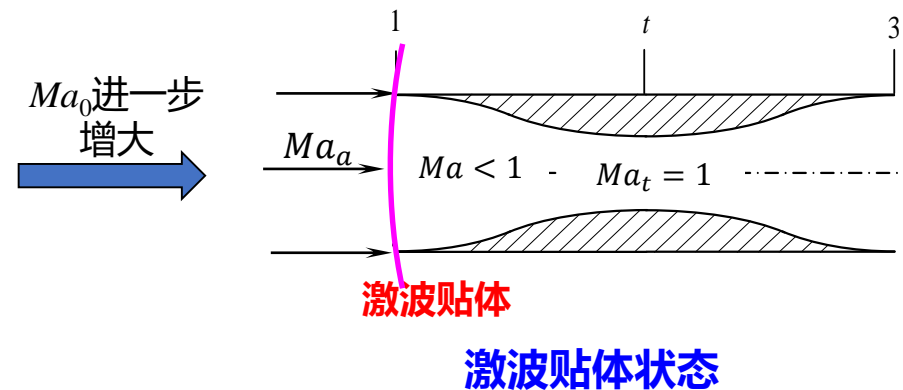
$$p_{tt} = \sigma(\lambda_0) p_{t0} \quad T_{tt} = T_{t0}$$

$$\frac{A_t}{A_0} = \frac{q(\lambda_0)}{\sigma(\lambda_0)} \quad q(\lambda)$$

$$\theta(\lambda_3) = q(\lambda_D) = \frac{A_t}{A_0}$$

设计马赫数和启动马赫数对照表

M_D	1.2	1.4	1.59	1.75	1.908	1.98
M_3	1.24	1.59	2.12	2.98	5.6	∞

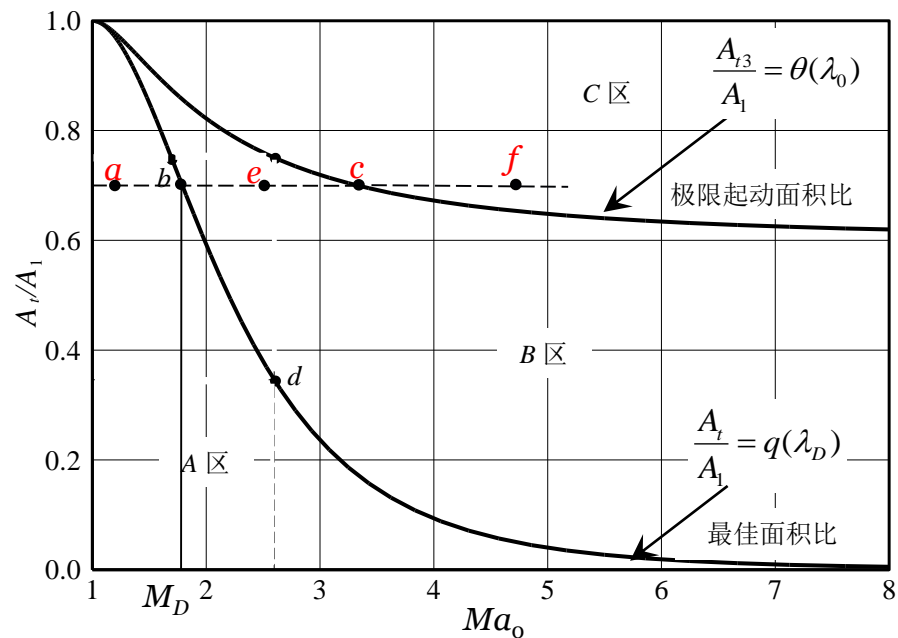


气动函数曲线

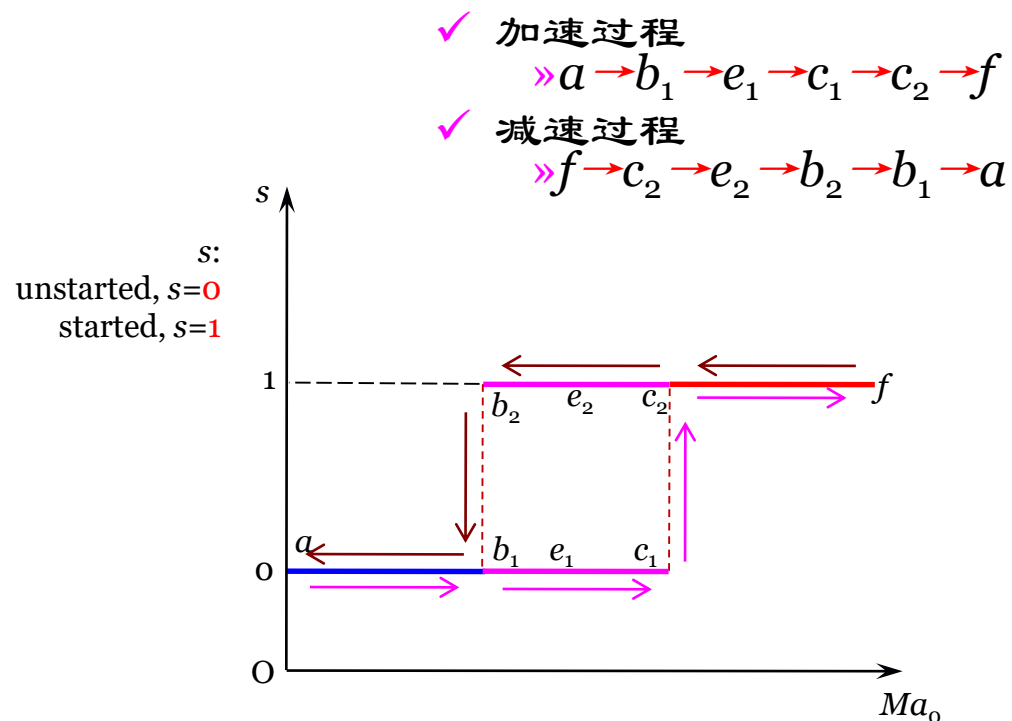
9.1 进气道流动问题

9.1.3 内压式超声速进气道流动问题

▣ 起动特性



内压式进气道起动曲线



内压式进气道起动迟滞环

9.1 进气道流动问题

9.1.4 进气道的主要性能指标

▣ 总压恢复系数 σ

$$\sigma = p_{t3}/p_{t0}$$

▣ 流量捕获系数 ϕ

$$\phi = \frac{\dot{m}}{\dot{m}_c}$$

▣ 阻力系数 C_D

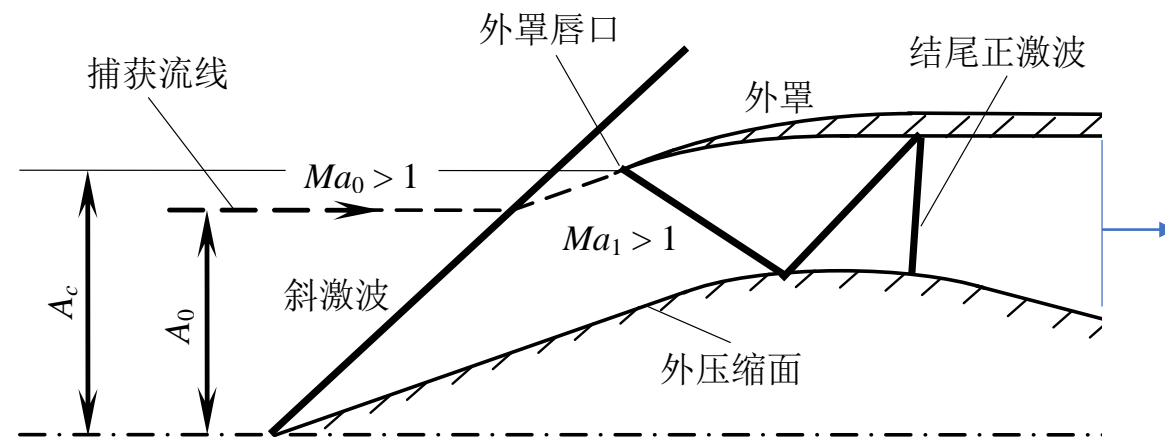
$$C_D = \frac{D}{A_0 \times \rho_0 V_0^2 / 2}$$

▣ 压升 p_r

$$p_r = \frac{p_3}{p_0}$$

▣ 温升 ψ

$$\psi = \frac{T_3}{T_0}$$



进气道质量捕获系数计算示意图

9.2 旋转机械流动问题

- 发动机中的旋转机械
- 动量矩方程
- 一个应用实例

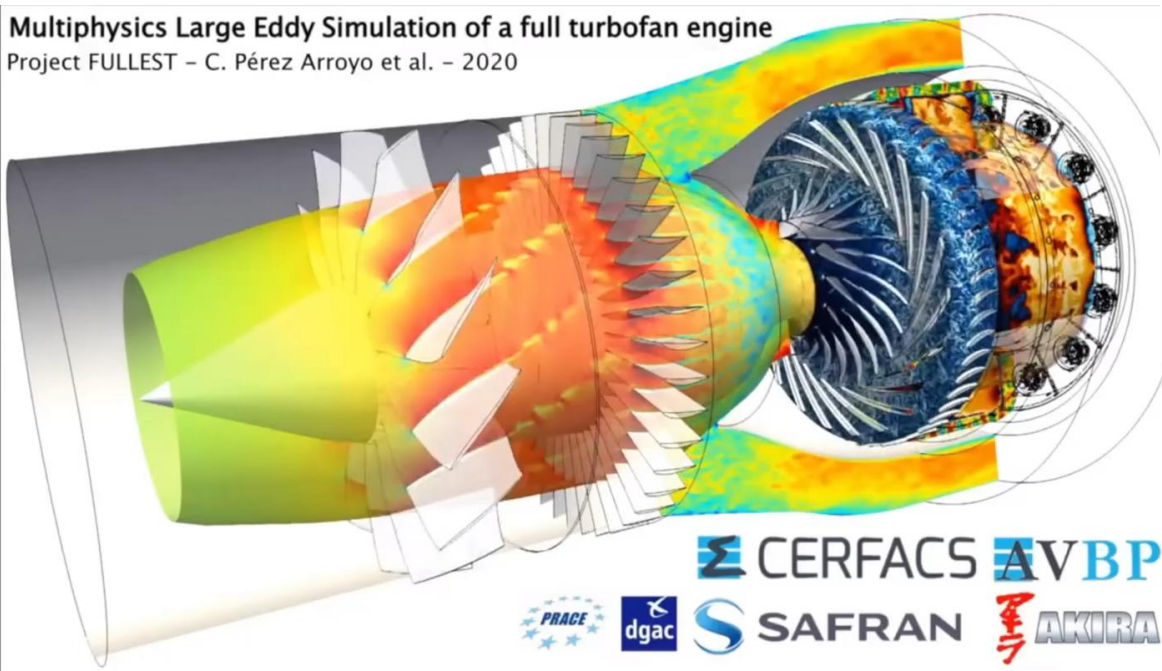
动量矩守恒定律：流体与旋转机械（比如叶轮）作用问题

9.2 旋转机械流动问题



9.2.1 发动机中的旋转机械

Multiphysics Large Eddy Simulation of a full turbofan engine
Project FULLEST – C. Pérez Arroyo et al. – 2020

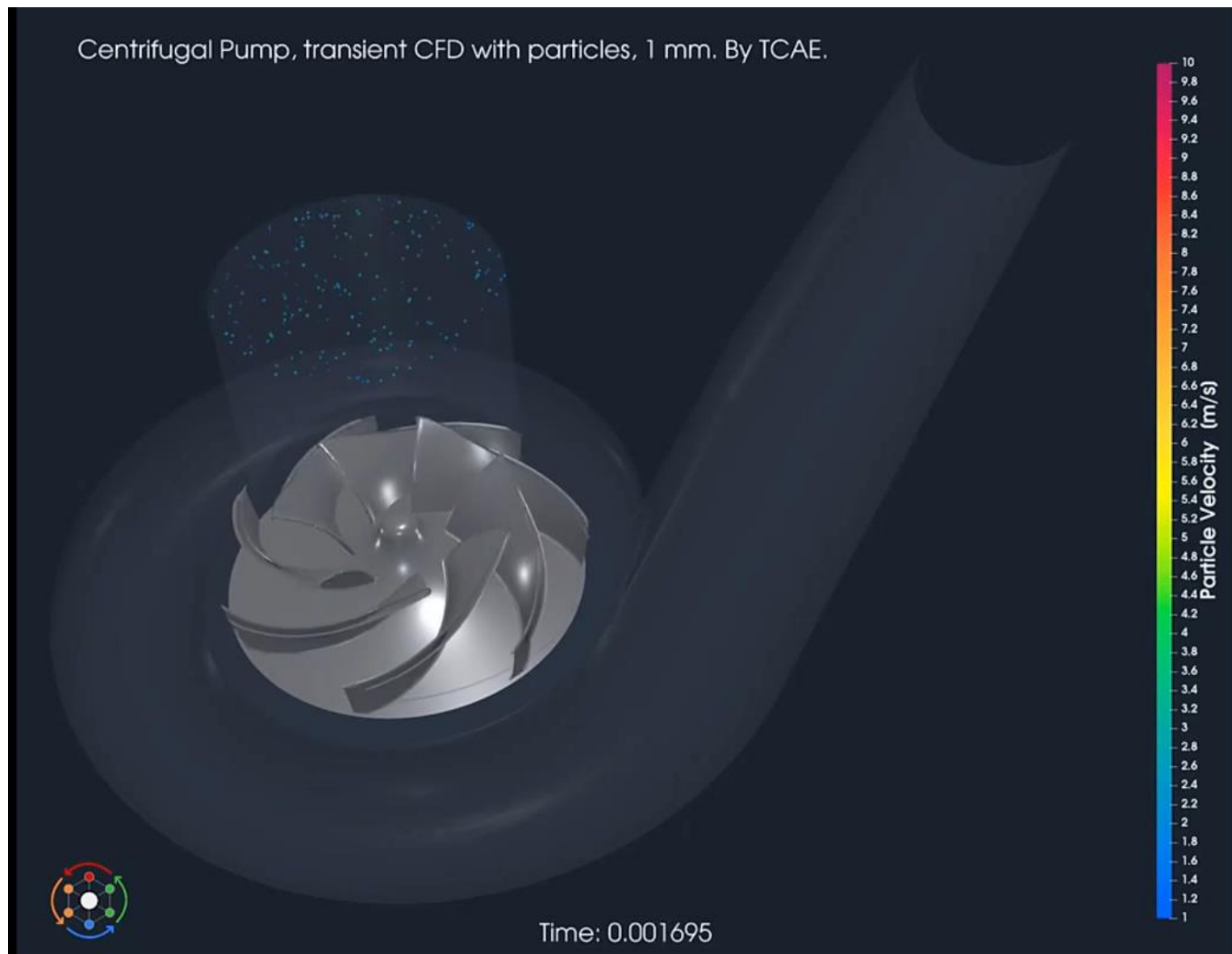
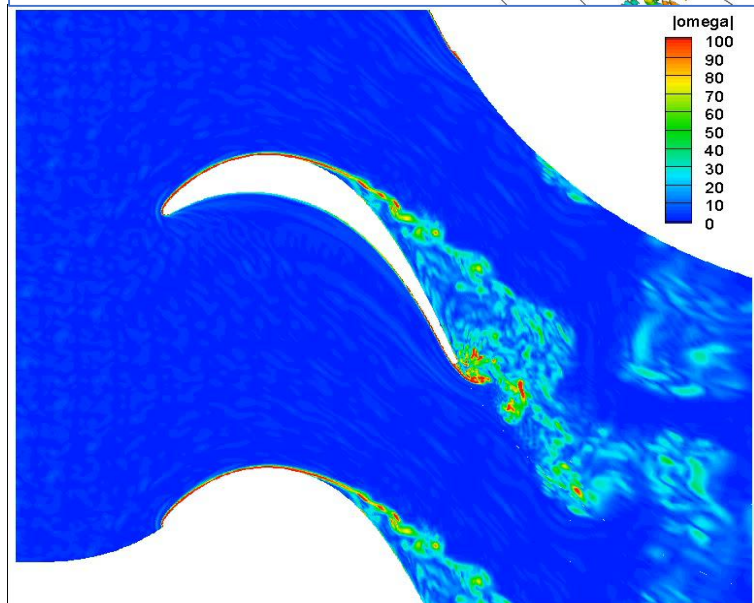
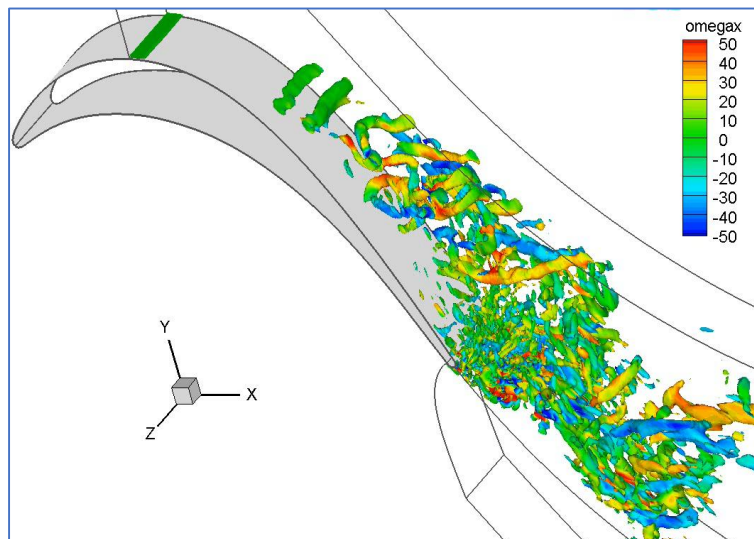


CONVERGE
CFD SOFTWARE



9.2 旋转机械流动问题

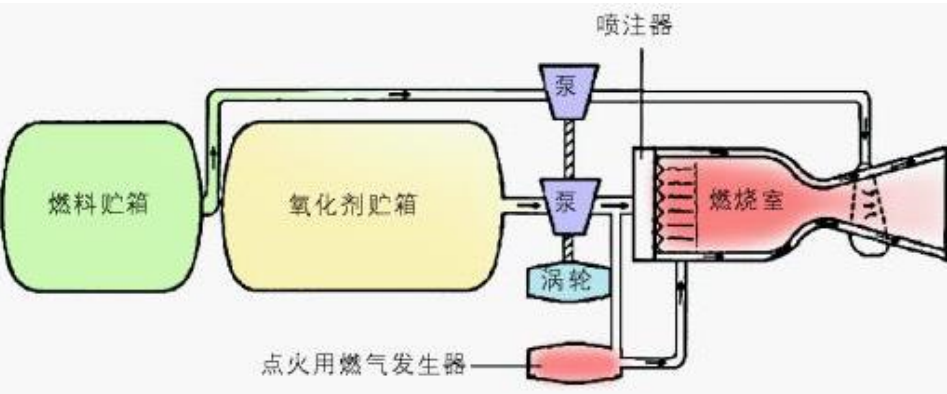
9.2.1 发动机中的旋转机械



典型叶轮机械中流体流动

9.2 旋转机械流动问题

9.2.1 发动机中的旋转机械



氧化剂贮箱

燃料贮箱

涡轮

预燃室

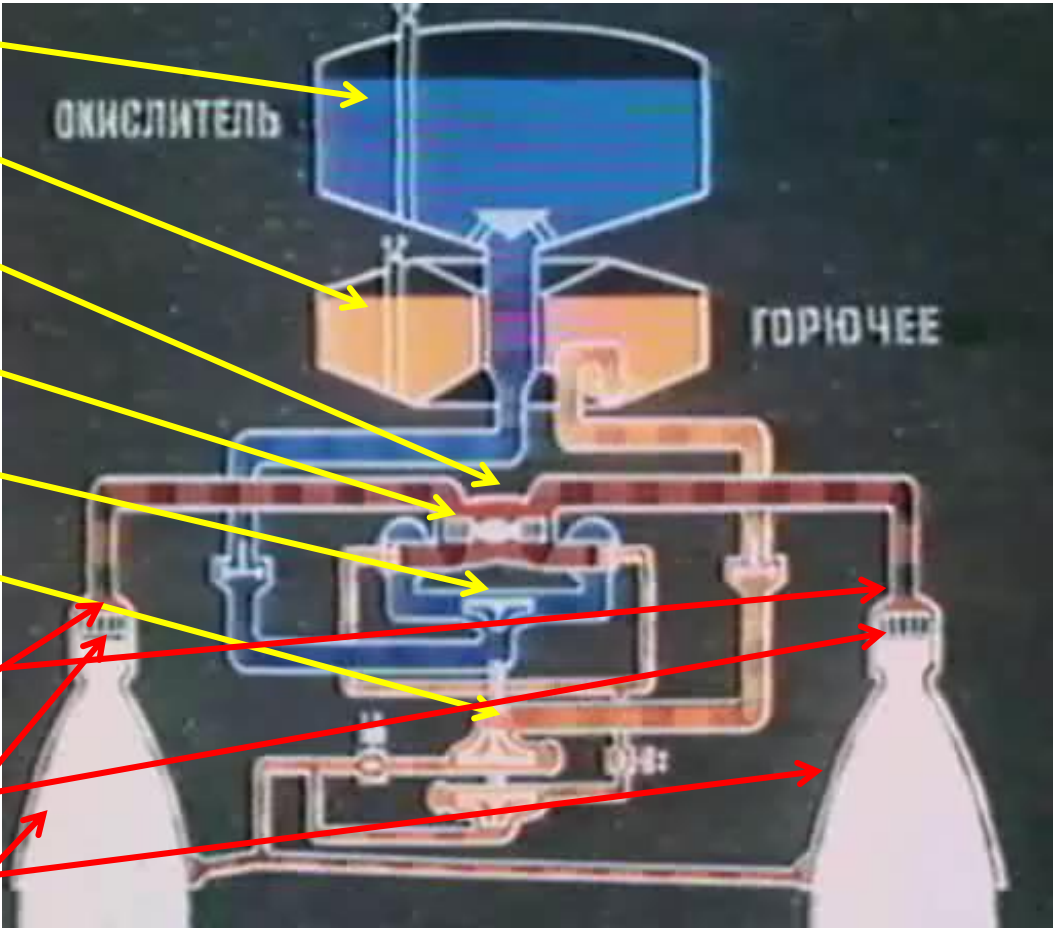
氧化剂泵

燃料泵

喷注器

燃烧室

喷管



大容器内
液体力学

管路流动

三维旋转
液体流动

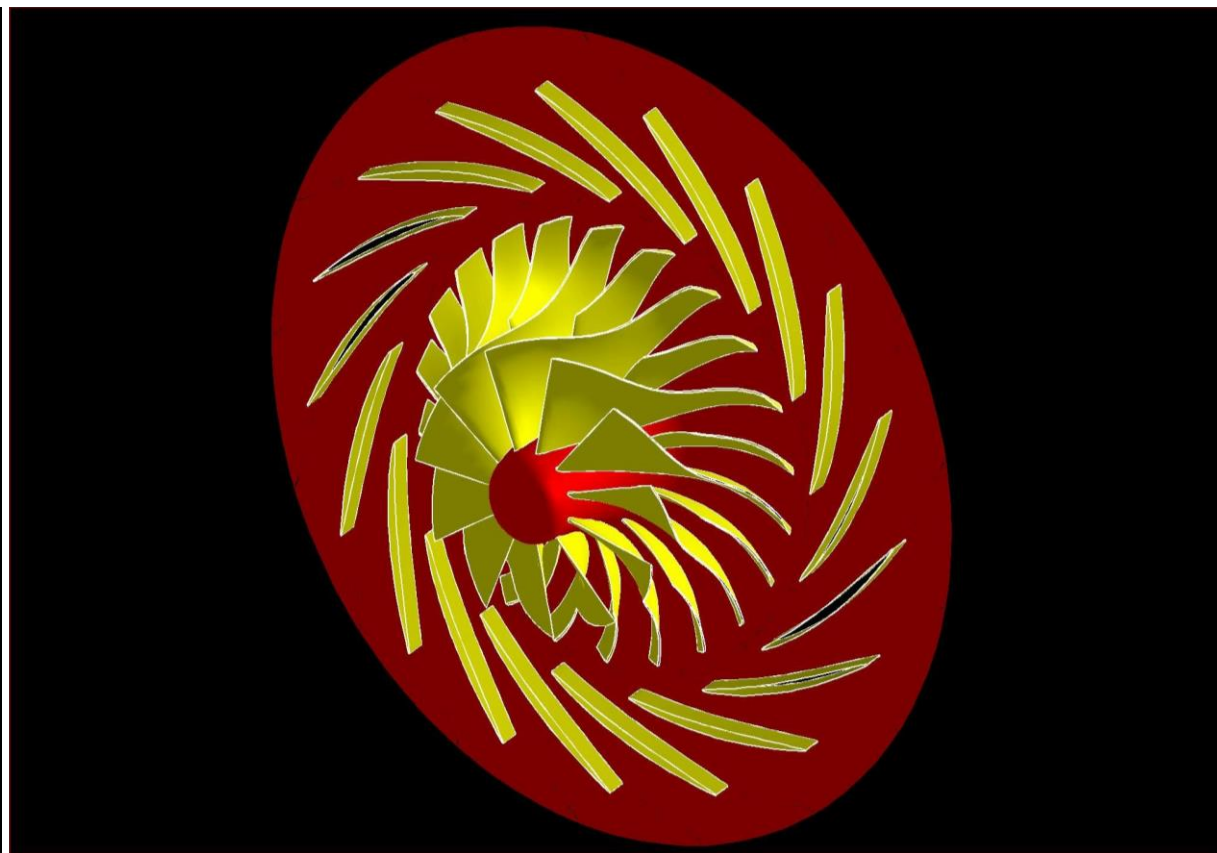
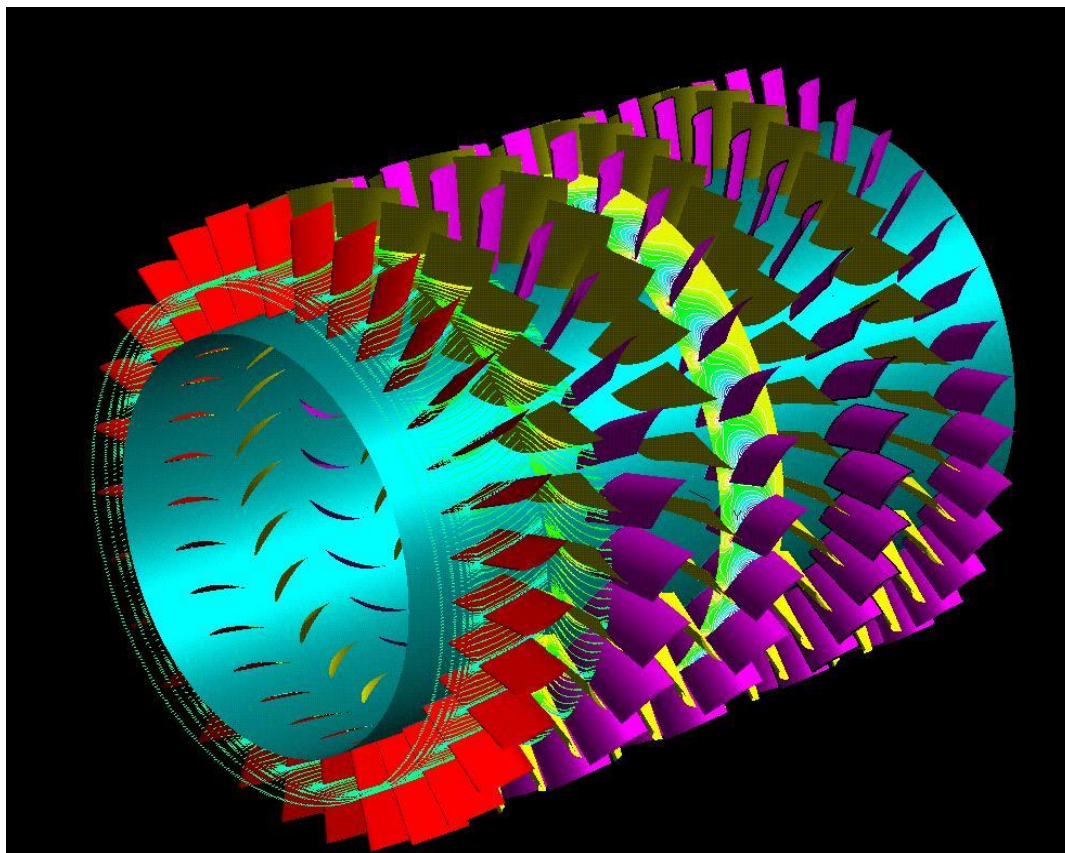
液体雾化
两相流动

液滴蒸发
气相混合
反应流动

9.2 旋转机械流动问题

9.2.1 发动机中的旋转机械

- 动量定理解决流体与物体作用力的问题
- **动量矩定理**比较适合于分析**叶轮机械**中的情况。



9.2 旋转机械流动问题

9.2.2 动量矩方程

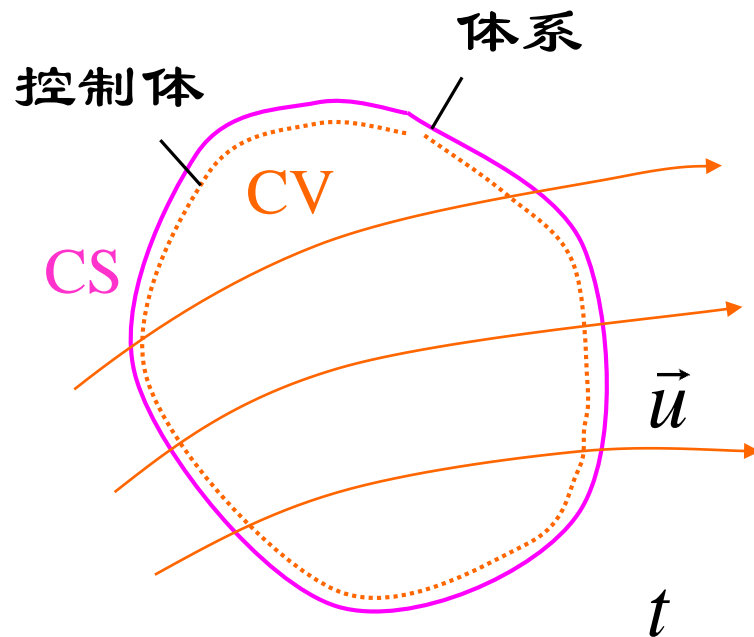
动量矩定理叙述为:

对于某瞬间占据空间**体积 τ** 的流体所构成的**体系**，体系对某轴的**动量矩的时间变化率**，等于作用在该体系上**所有外力对于同一轴的力矩的总和**

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{D}{Dt} \int_{\tau} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) d\tau$$

\vec{r} 为任一力矩中心发出的矢径。

取上述**体系**在给定瞬间所占体积为**控制体**，用**雷诺输运定理**展开上述方程。



流体体系和控制体

9.2 旋转机械流动问题



9.2.2 动量矩方程

体系的随流物理量，可以代表
质量 m ，动量 \vec{m} 和能量 E 等。

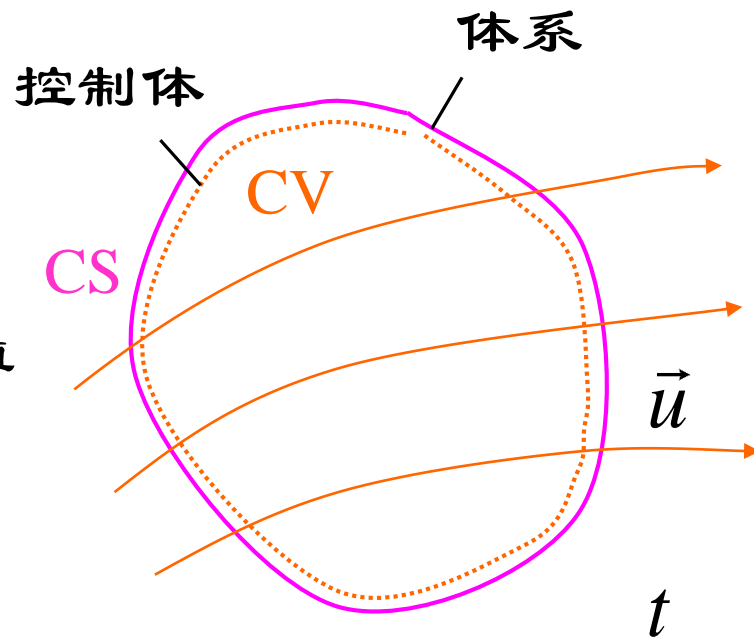
$$\frac{DN_s}{Dt} = \iiint_{CV} \frac{\partial}{\partial t} (\sigma \rho) d\tau + \oiint_{CS} \sigma \rho \vec{V} \cdot d\vec{S}$$

$\sigma = \frac{dN}{dm}$ 单位流体质量所具有的 N 值

$$N = m\vec{V} \times \vec{r}, \sigma = \vec{V} \times \vec{r};$$

将上式代入，即可得动量矩定理方程

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oiint_{CS} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) (\vec{V} \cdot d\vec{S})$$



流体体系和控制体

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{D}{Dt} \int_{\tau} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) d\tau$$

9.2 旋转机械流动问题

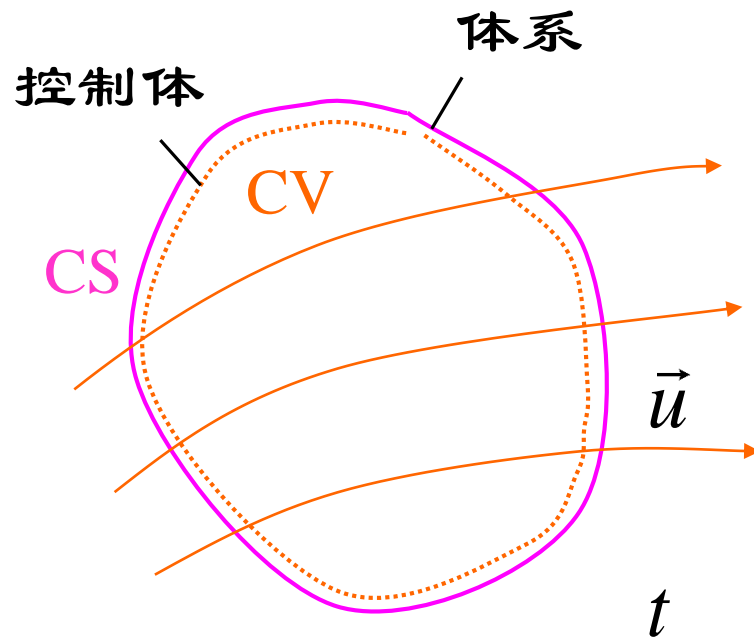
9.2.2 动量矩方程

动量矩定理:

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho(\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oint_{CS} \rho(\vec{V} \times \vec{r})(\vec{V} \cdot d\vec{S})$$

这说明:

作用于控制体内流体上的**所有外力矩之和**等于控制体内流体所具有的**动量矩随时间变化率**（**体积分部分**）加上**流出控制面的动量矩的通量**（**面积分部分**）。



流体体系和控制体

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{D}{Dt} \int_{\tau} \rho(\vec{V} \times \vec{r}) d\tau$$

9.2 旋转机械流动问题



9.2.2 动量矩方程

动量矩定理:

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho(\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oiint_{CS} \rho(\vec{V} \times \vec{r})(\vec{V} \cdot d\vec{S})$$

柱坐标系下的动量矩方程

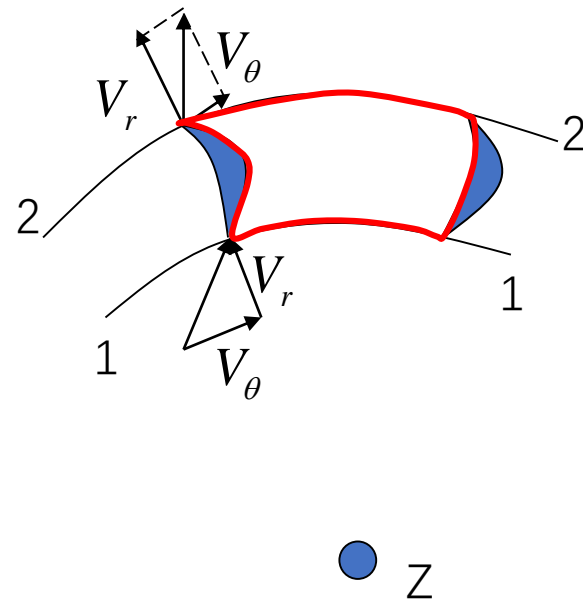
在分析叶轮机中的流动中,通常流动是以**Z轴为旋转轴**的,在圆柱坐标系中动量矩方程的Z轴分量为:

$$M_Z = \sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho V_\theta r d\tau + \oiint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds$$

M_Z : 外力对z轴的合力矩;

V_θ : 周向分速度;

V_r : 径向分速度.



Z轴为转轴的动量矩方程

9.2 旋转机械流动问题



9.2.2 动量矩方程——特殊情形简化

动量矩定理:
$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho(\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oint_{CS} \rho(\vec{V} \times \vec{r})(\vec{V} \cdot d\vec{S})$$

1. 在定常流条件下:

控制体内流体动量矩的变化率等于零:

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \oint_{CS} \rho(\vec{V} \times \vec{r})(\vec{V} \cdot d\vec{S})$$

2. 对于理想流体

表面力只有正压力的作用, 方程变为:

$$\iiint_{CV} \rho(\vec{R} \times \vec{r}) d\tau + \iint_{CS} (-pd\vec{S} \times \vec{r}) = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho(\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oint_{CS} \rho(\vec{V} \times \vec{r})(\vec{V} \cdot d\vec{S})$$

9.2 旋转机械流动问题

9.2.2 动量矩方程——特殊情形简化

3. 叶轮机械中——泵扬程的概念

考虑额定工况下的情况，属于**定常**运动。

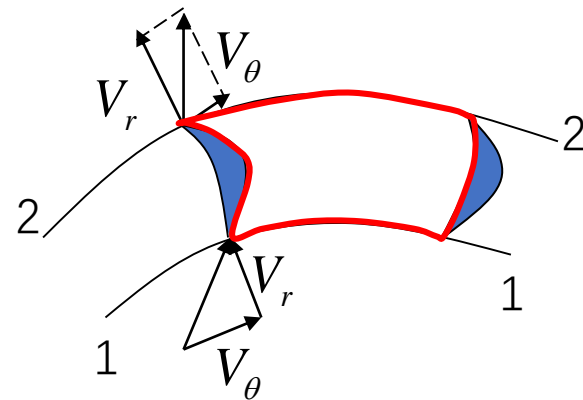
$$M_z = \oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds$$

M_z : 泵对工质的提供的有效力矩。

设进口面为 A_1 ，出口面为 A_2 ，则：

$$\begin{aligned} M_z &= \oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds \\ &= \int_{A_2} \rho V_{\theta 2} r_2 V_{r 2} ds - \int_{A_1} \rho V_{\theta 1} r_1 V_{r 1} ds \\ &= \dot{m}(V_{\theta 2} r_2 - V_{\theta 1} r_1) \end{aligned}$$

$$M_z = \sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho V_\theta r d\tau + \oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds$$



Z轴为转轴的动量矩方程

9.2 旋转机械流动问题

9.2.2 动量矩方程——特殊情形简化

3. 叶轮机械中——泵扬程的概念

考虑额定工况下的情况，属于**定常**运动。

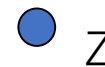
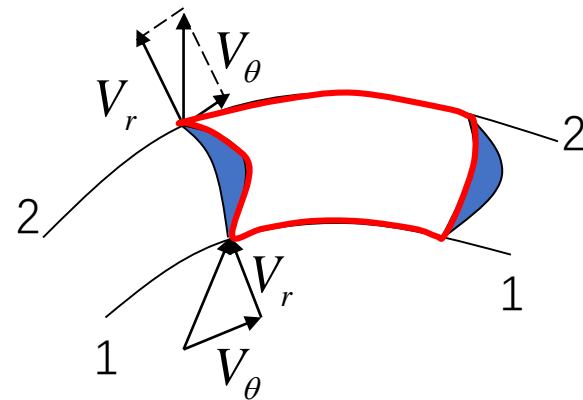
$$M_z = \oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds$$

M_z : 泵对工质的提供的有效力矩。

设进口面为 A_1 ，出口面为 A_2 ，则：

$$\begin{aligned} M_z &= \oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds \\ &= \int_{A_2} \rho V_{\theta 2} r_2 V_{r 2} ds - \int_{A_1} \rho V_{\theta 1} r_1 V_{r 1} ds \\ &= \dot{m}(V_{\theta 2} r_2 - V_{\theta 1} r_1) \end{aligned}$$

$$M_z = \sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho V_\theta r d\tau + \oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds$$



Z

Z轴为转轴的动量矩方程

9.2 旋转机械流动问题



9.2.2 动量矩方程——特殊情形简化

3. 叶轮机械中——泵扬程的概念

$$M_z = \oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds = \dot{m}(V_{\theta 2} r_2 - V_{\theta 1} r_1)$$

机械的有效功率为

$$\begin{aligned} M_z \omega &= \dot{m} \omega (V_{\theta 2} r_2 - V_{\theta 1} r_1) \\ &= \dot{m} (V_{\theta 2} u_2 - V_{\theta 1} u_1) \end{aligned}$$

u_1, u_2 在进出口位置叶轮本身的圆周速度

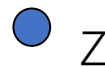
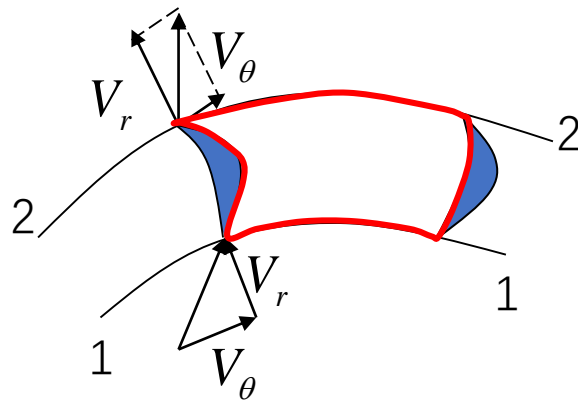
定义泵的扬程

有效功率与重量流量($\dot{m}g$)之比.

$$H = \frac{M_z \omega}{\dot{m}g} = \frac{V_{\theta 2} u_2 - V_{\theta 1} u_1}{g}$$

H 表示泵对单位重量液体所做的功, 相当于把液体提高 H 的高度.

$$M_z = \sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho V_\theta r d\tau + \oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds$$



Z

Z轴为转轴的动量矩方程

9.2.2 动量矩方程——特殊情形简化

4. 叶轮机械中——面积定律

考虑额定工况下的情况，属于定常运动。

$$M_z = \oint\oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds$$

M_z : 泵对工质的提供的有效力矩。

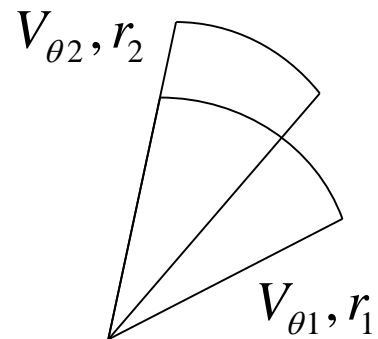
设进口面为 A_1 ，出口面为 A_2 ，则：

$$\begin{aligned} M_z &= \oint\oint_{CS} \rho V_\theta r V_r ds \\ &= \int_{A_2} \rho V_{\theta 2} r_2 V_{r 2} ds - \int_{A_1} \rho V_{\theta 1} r_1 V_{r 1} ds \\ &= \dot{m}(V_{\theta 2} r_2 - V_{\theta 1} r_1) \end{aligned}$$

若外力矩为零，则

$$V_{\theta 2} r_2 - V_{\theta 1} r_1 = 0$$

如：离心压气机扩压器、离心喷嘴



面积定律

9.2 旋转机械流动问题

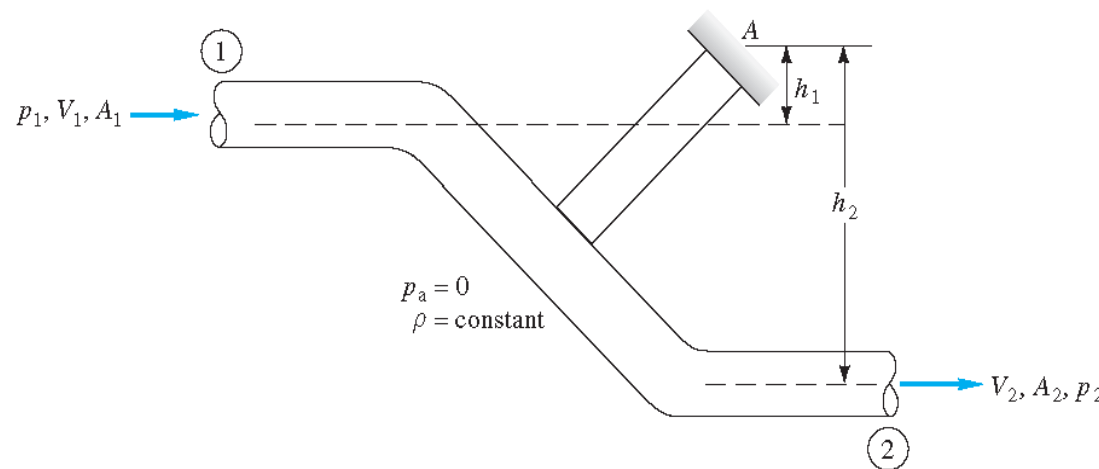
9.2.3 两个例子

【例题1】 如图，进出口平行的弯管通过支架固定于A点。不可压流体从1截面流入，2截面流出。已知环境压强 $p_a=0$ 。试求：支撑A点所承受的扭矩 T （表述成1、2截面参数及距离 h_1 和 h_2 的表达式）。

分析：

- 采用动量矩定理求解
- 由于流动为定常的，故**体积分**部分为0
- 划分控制体后，只需要计算**各部分力矩**，及控制面的**动量矩通量**。
- **注意：各量的方向！**

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oint_{CS} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) (\vec{V} \cdot d\vec{S})$$



例题1 弯管扭矩计算

9.2 旋转机械流动问题



9.2.3 两个例子

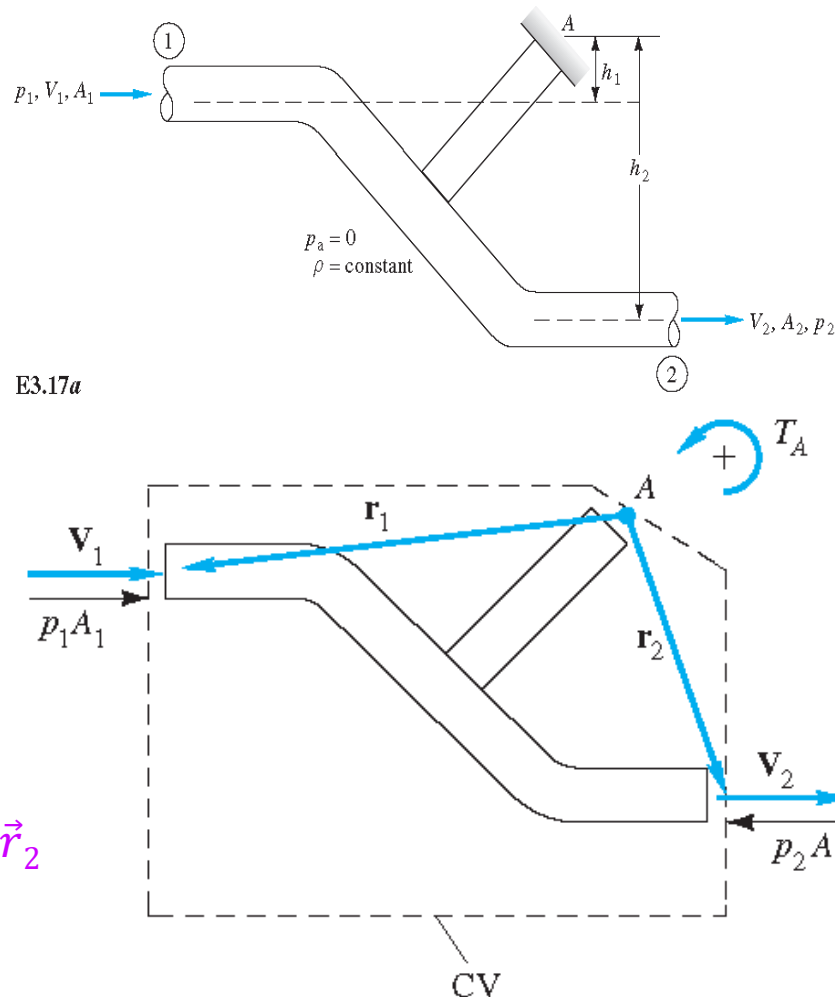
【例题1】 如图，进出口平行的弯管通过支架固定于A点。不可压流体从1截面流入，2截面流出。已知环境压强 $p_a=0$ 。试求：支撑A点所承受的扭矩 T （表述成1、2截面参数及距离 h_1 和 h_2 的表达式）。

- 解：
1. 流动为**定常的**，**忽略流体体积力**，可取如图控制体，将固体部件包于控制体内，管壁表面力对流体的力矩的和等效处理为 T_A
 2. 定义坐标系：取**逆时针方向为力矩正方向**；
 3. 由动量矩方程：

$$\vec{T}_A + (-p_1 A_1 \vec{n}_1) \times \vec{r}_1 + (-p_2 A_2 \vec{n}_2) \times \vec{r}_2 = (\rho_1 A_1 V_{n1}) \vec{V}_1 \times \vec{r}_1 + (\rho_2 A_2 V_{n2}) \vec{V}_2 \times \vec{r}_2$$



$$\vec{T}_A - (p_1 A_1) \vec{n}_1 \times \vec{r}_1 - (p_2 A_2) \vec{n}_2 \times \vec{r}_2 = (-\dot{m}) \vec{V}_1 \times \vec{r}_1 + (\dot{m}) \vec{V}_2 \times \vec{r}_2$$



例题1 弯管扭矩计算

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oint_{CS} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) (\vec{V} \cdot d\vec{S})$$

9.2 旋转机械流动问题



9.2.3 两个例子

【例题1】 如图，进出口平行的弯管通过支架固定于A点。不可压流体从1截面流入，2截面流出。已知环境压强 $p_a=0$ 。试求：支撑A点所承受的扭矩 T （表述成1、2截面参数及距离 h_1 和 h_2 的表达式）。

解： 3、由动量矩方程：

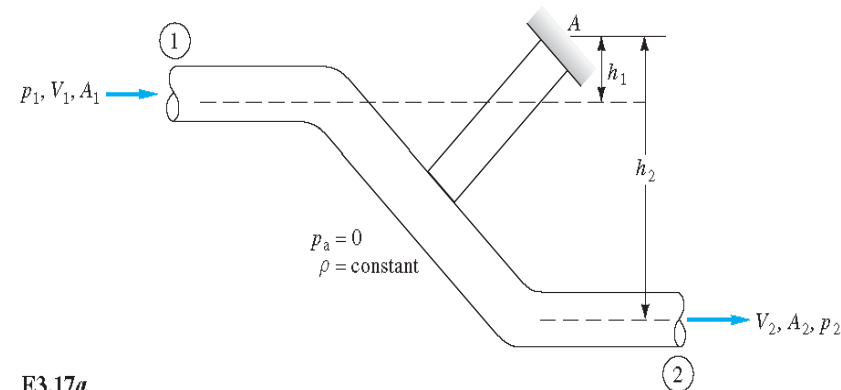
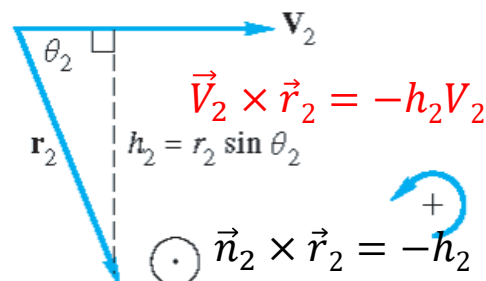
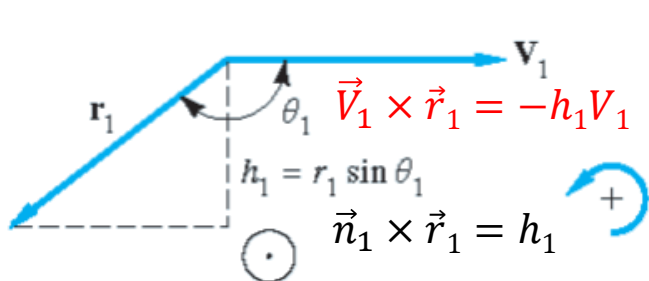
$$\vec{T}_A - (p_1 A_1) \vec{n}_1 \times \vec{r}_1 - (p_2 A_2) \vec{n}_2 \times \vec{r}_2 = (-\dot{m}) \vec{V}_1 \times \vec{r}_1 + (\dot{m}) \vec{V}_2 \times \vec{r}_2$$



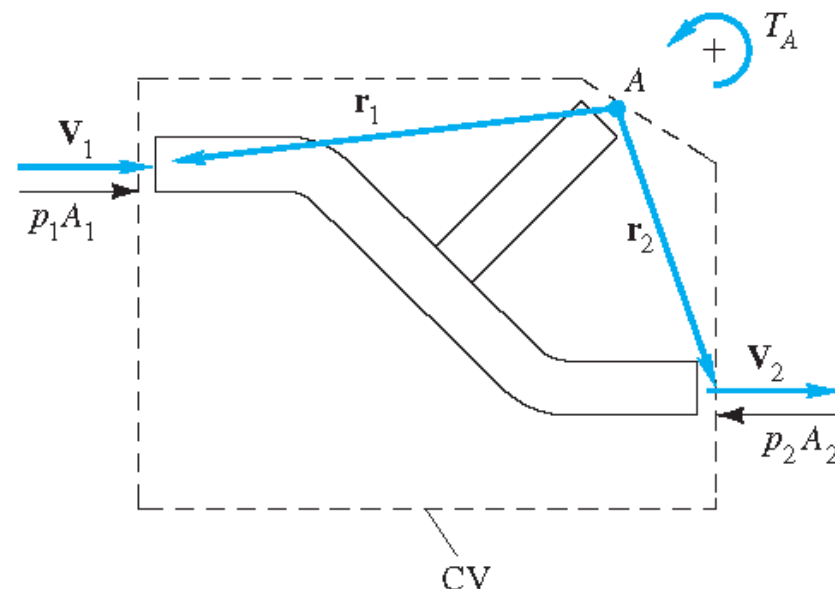
$$-T_A - (p_1 A_1) h_1 + (p_2 A_2) h_2 = \dot{m} h_1 V_1 - \dot{m} h_2 V_2$$



$$T_A = (p_2 A_2 + \dot{m} V_2) h_2 - (\dot{m} h_1 V_1 + p_1 A_1) h_1$$



E3.17a



例题1 弯管扭矩计算

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \iint_{CS} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) (\vec{V} \cdot d\vec{S})$$

9.2 旋转机械流动问题

9.2.3 两个例子

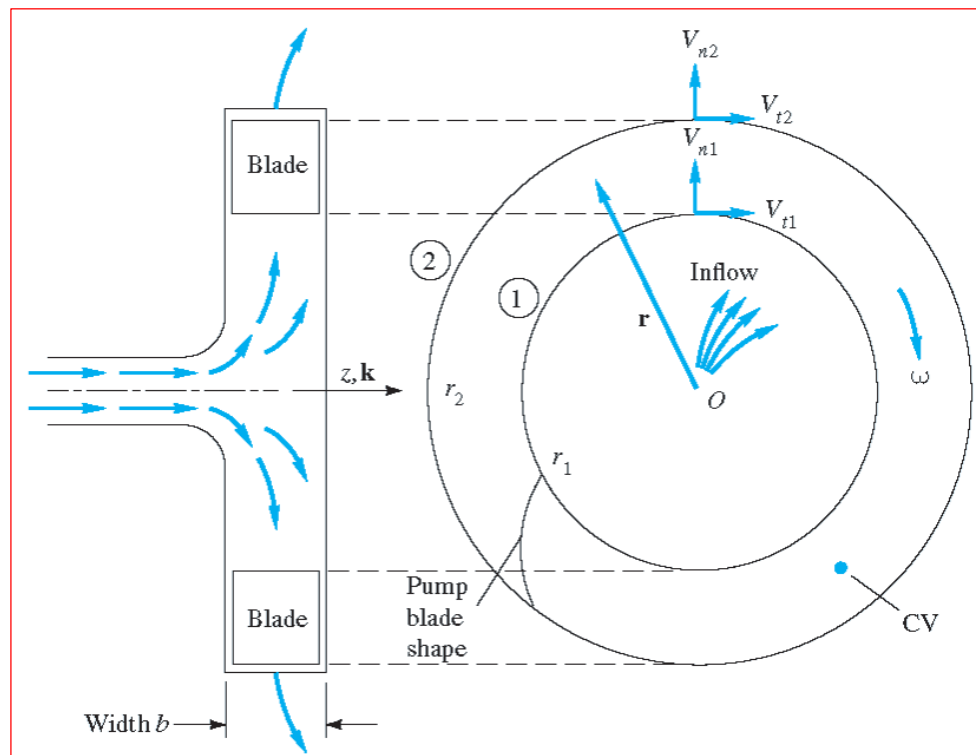
【例题2】 如图所示离心泵，不可压流体沿轴向流入，经过泵叶片流出，涡轮旋转角速度为 ω 。进口速度为 V_1 、压力为 p_1 ，出口速度为 V_2 、压力为 p_2 。试求：

- 1) 涡轮的扭矩 T_o ;
- 2) 涡轮输入功率。

分析：

- 采用动量矩定理求解
- 由于流动为定常的，故**体积分**部分为0
- 划分控制体后，只需要计算**各部分力矩**，及表面的**动量矩通量**。

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho(\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oint_{CS} \rho(\vec{V} \times \vec{r})(\vec{V} \cdot d\vec{S})$$



例题2 离心泵流动

9.2 旋转机械流动问题

9.2.3 两个例子

【例题2】 如图所示**离心泵**，不可压流体沿轴向流入，经过泵叶片流出，涡轮旋转角速度为 ω 。进口速度为 V_1 、压力为 p_1 ，出口速度为 V_2 、压力为 p_2 。试求：

- 1) 涡轮的扭矩 T_o ;
- 2) 涡轮输入功率。

解: 1. 流动为定常的，忽略流体体积力。可取面1和面2所示的**环形区域控制体**

2、定义坐标系：取 z 坐标如图， z 向力矩为正；

3、由动量矩方程：

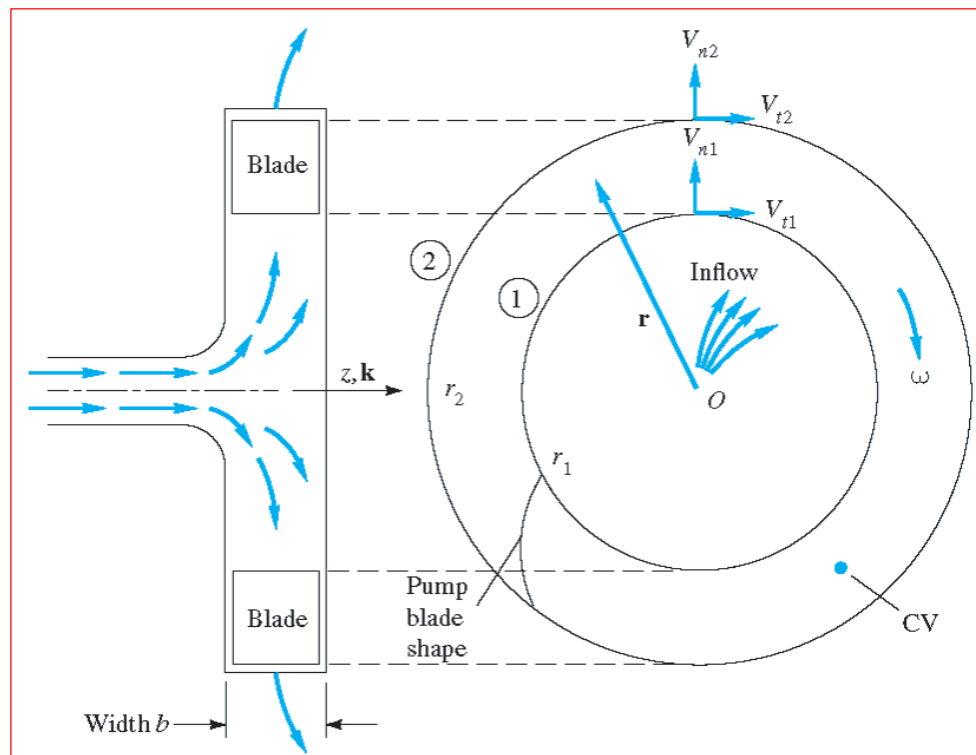
很显然，在1和2表面上，压力作用线均过圆心 O ，其对 O 点的力矩为0，只需考虑动量矩通量部分

$$\vec{T}_O = (\dot{m}_2) \vec{V}_2 \times \vec{r}_2 + (-\dot{m}_1) \vec{V}_1 \times \vec{r}_1$$

↓

$$\begin{aligned} T_O &= (\rho_2 V_{2n} 2\pi r_2 b) V_{t2} r_2 - (\rho_2 V_{2n} 2\pi r_2 b) V_{t1} r_1 \\ &= (\rho Q) V_{t2} r_2 - (\rho Q) V_{t1} r_1 = (\rho Q \omega) (r_2^2 - r_1^2) \end{aligned}$$

$$\sum \vec{F} \times \vec{r} = \frac{\partial}{\partial t} \iiint_{CV} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) d\tau + \oiint_{CS} \rho (\vec{V} \times \vec{r}) (\vec{V} \cdot d\vec{S})$$



例题2 离心泵流动

$$P = \omega T_O = (\rho Q \omega^2) (r_2^2 - r_1^2)$$

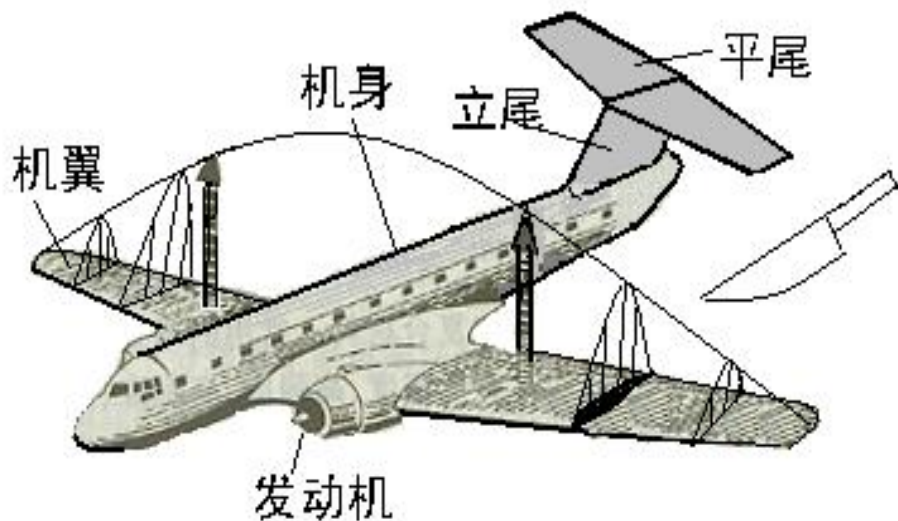
9.3 机翼空气动力学特性简介

- 机翼几何参数
- 机翼空气动力学特性

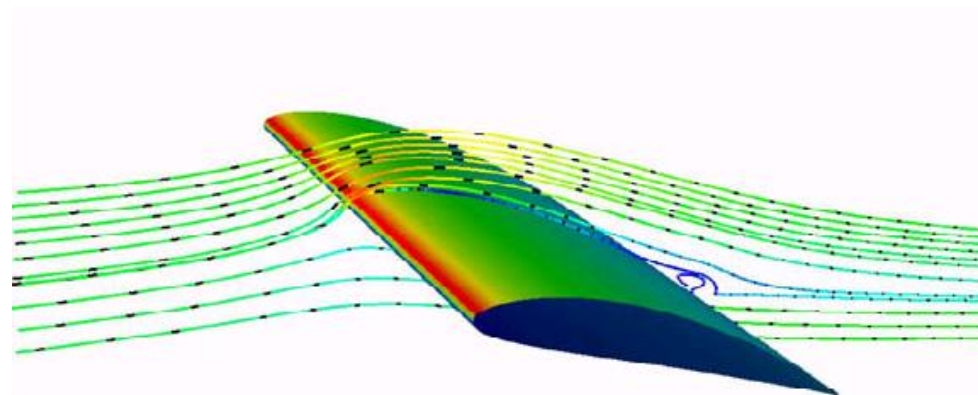
9.3 机翼空气动力学特性简介

9.3.1 机翼几何参数

▣ 机翼及翼型



▣ 机翼是飞机承受升力的主要部件



▣ 平行于飞机对称面、在机翼展向任意位置切一刀，得到机翼剖面称作为**翼剖面**或**翼型**

9.3 机翼空气动力学特性简介



9.3.1 机翼几何参数

▣ 翼型分类



低速翼型



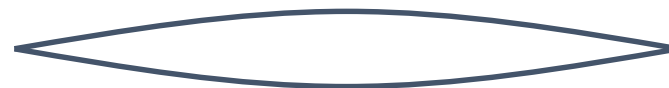
亚声速翼型



超声速翼型



圆头尖尾形



尖头尖尾形

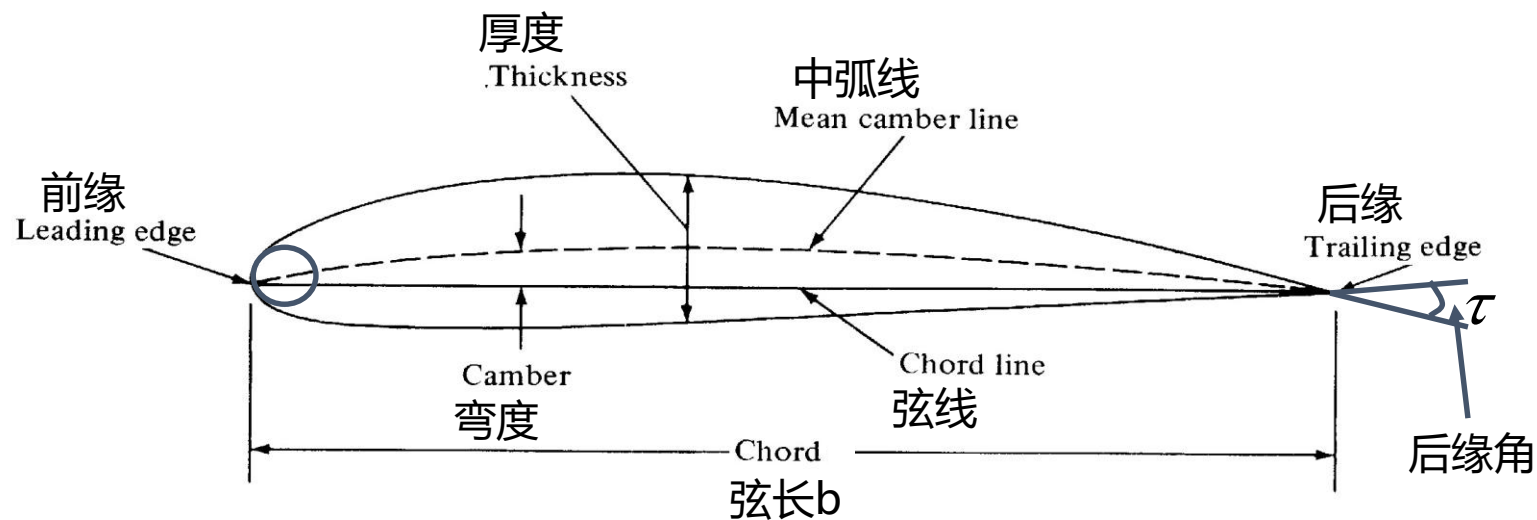


圆头钝尾形

9.3 机翼空气动力学特性简介

9.3.1 机翼几何参数

▣ 翼型主要几何参数



NACA 4415

NACA翼型族

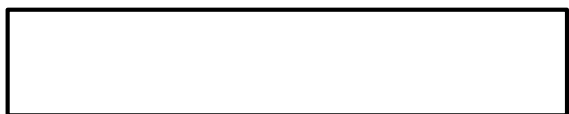
- ▣ 弦线与弦长
- ▣ 中弧线
- ▣ 弯度
- ▣ 厚度
- ▣ 前缘半径
- ▣ 后缘角

9.3 机翼空气动力学特性简介

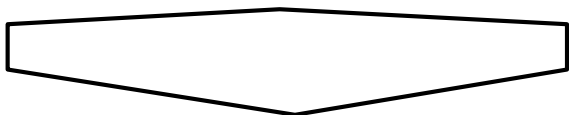


9.3.1 机翼几何参数

□ 机翼的平面形状



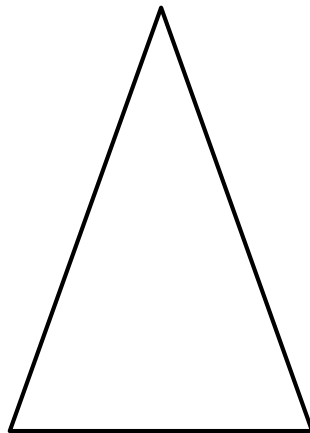
矩形翼



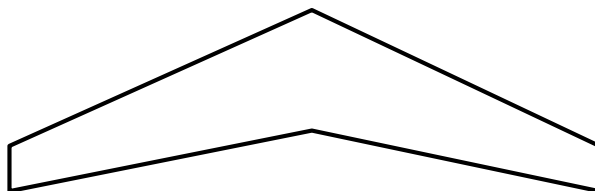
梯形翼



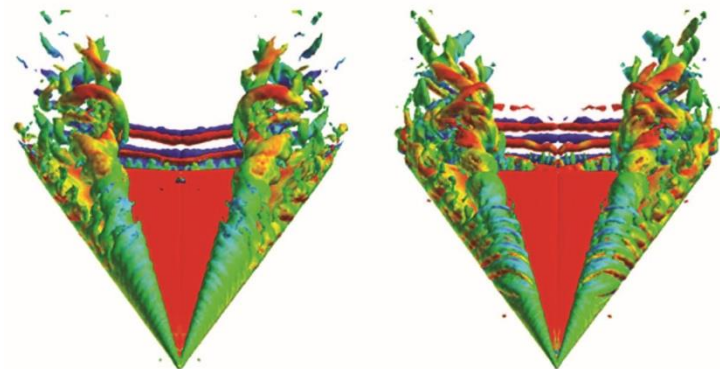
椭圆翼



三角翼



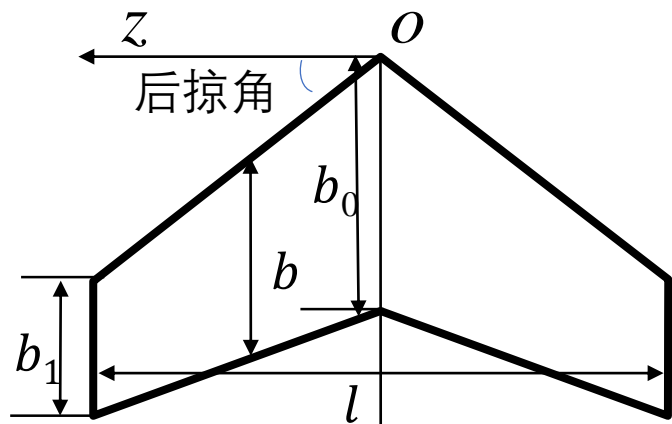
后掠翼



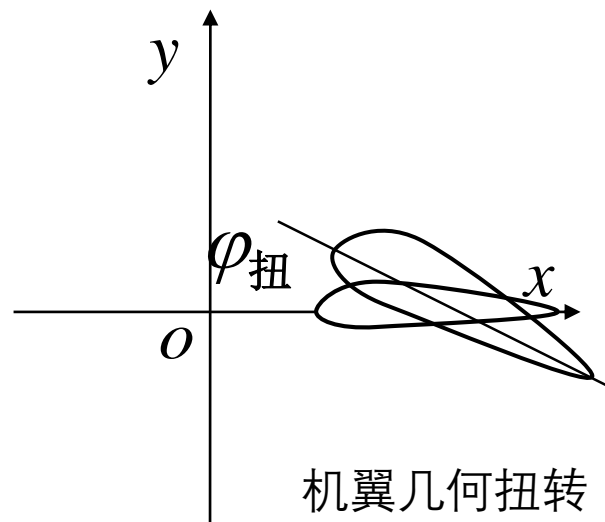
9.3 机翼空气动力学特性简介

9.3.1 机翼几何参数

机翼坐标系——体轴系



机翼平面形状



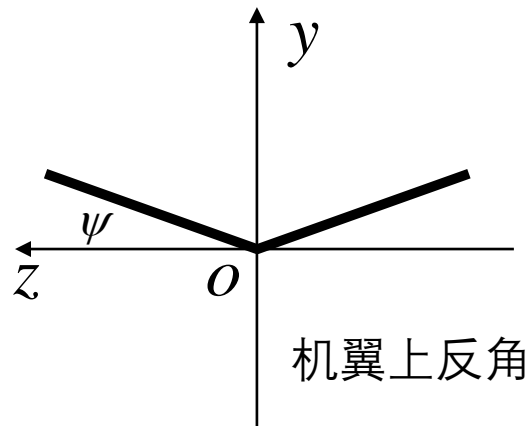
机翼几何扭转

三个角

后掠角

上反角与下反角

几何扭转



机翼上反角

- 翼展：翼展是指机翼左右翼尖之间的长度，一般用 l 表示。
- 机翼面积：是指机翼在 oxz 平面上的投影面积，一般用 S 表示。
- 翼弦：翼弦是指机翼沿机身方向的弦长。一般用 b 表示

几何平均弦长 b_{pj} 定义为 $b_{pj} = \frac{S}{l}$

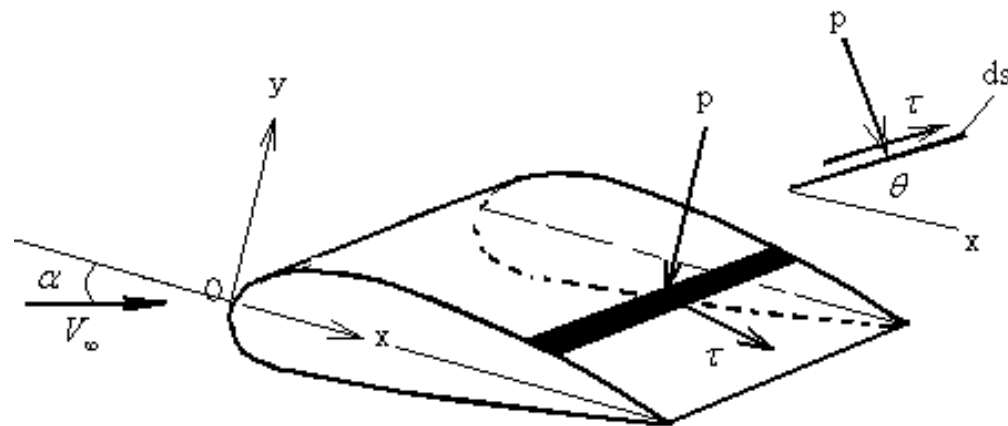
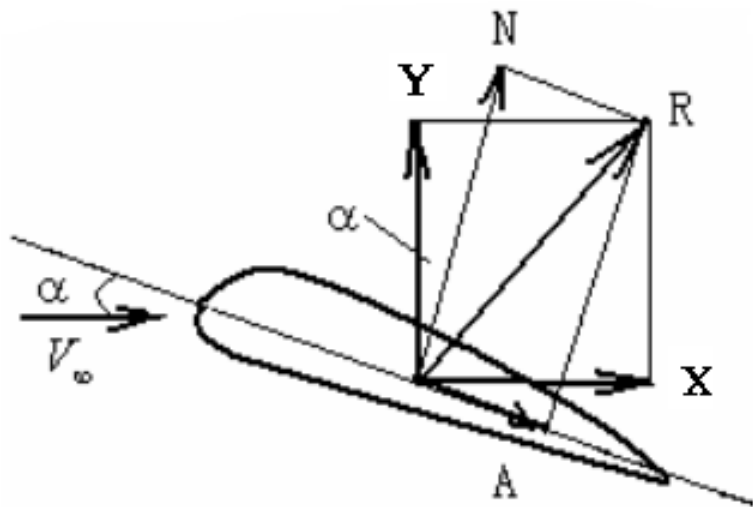
展弦比： $\lambda = \frac{l}{b_{pj}} = \frac{l^2}{S}$

根梢比定义为 $\eta = \frac{b_0}{b_1}$

9.3 机翼空气动力学特性简介

9.3.2 机翼空气动力学特性

机翼的空气动力系数——风轴系坐标Oxyz



□ V_∞ 与对称平面处翼剖面(翼根剖面)弦线间的夹角定义为机翼的迎角 α 。

9.3.2 机翼空气动力学特性

机翼的空气动力系数

- 纵向绕流时作用在机翼上的空气动力仍是**升力Y**(垂直 V_∞ 方向), **阻力X**(平行 V_∞ 方向), **纵向力矩Mz** (绕过某参考点z轴的力矩)。定义机翼纵向绕流的无量纲气动系数为

阻力系数

$$C_x = \frac{X}{\frac{1}{2} \rho_\infty V_\infty^2 S}$$

升力系数

$$C_y = \frac{Y}{\frac{1}{2} \rho_\infty V_\infty^2 S}$$

纵向力矩力 (俯仰) 系数

$$m_z = \frac{M_z}{\frac{1}{2} \rho_\infty V_\infty^2 S b_A}$$

1. 超声速进气道的压缩形式有哪些？
2. 文献调研题（**选做题**，Word或者ppt文档）：
 - 1) 简述液体火箭发动机涡轮泵的工作原理；
 - 2) 简述螺旋桨的工作原理。

7.15 内压式超声速进气道的进口面积为 A_i ，设计马赫数 $Ma_d = 1.6$ ，喉道面积按在设计飞行状态下喉道为声速流动确定。为了使进气道起动，采用飞行加速法。若在起动过程中，除激波有总压损失外的流动是等熵的，问飞行马赫数至少加速到多大，激波才被吞入？

7.16 内压式超声速进气道的设计马赫数 $Ma_d = 2.31$ ，飞行高度 $H = 18\,000\text{ m}$ ，已知进气道的面积比 $A_t/A_i = q(\lambda_d)$ ，且 $A_i = 0.15\text{ m}^2$ 。问：

(1) 在该高度以 $Ma_d = 1.95$ 飞行时，进气道进口前的流动图形如何？若飞行马赫数加大到 $Ma_d = 2.31$ ，流动图形有无变化？

(2) 为了使进气道起动，喉道面积应放大到多大？

(3) 计算喉道面积放大后的喉道马赫数及通过进气道的流量。



北京航空航天大学
BEIHANG UNIVERSITY

THE END.

