

2.1 动量方法

- 质点系对固定点的动量矩定理

质点系对固定点的动量矩定理表述为：

$$\frac{d\mathbf{L}_O}{dt} = \sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i^e = \mathbf{M}_O^e$$

即，动量矩的时间变化率等于外力系的主矩。此即质点系对固定点的动量矩定理的微分形式。

定义 $\mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i^e dt = \mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e$ 外力的元冲量矩，则有 $\sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i^e dt = \sum_i \mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e$ 为外力系元冲量的主矩，于是有：

$$d\mathbf{L}_O = \sum_i \mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e$$

即，动量矩的增量等于外力系元冲量的主矩。此即质点系对固定点的动量矩定理的另一微分形式。

2.1 动量方法

- 质点系对固定点的动量矩定理

$$d\mathbf{L}_O = \sum_i \mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e$$

上式两边在时间区间 $[t_1, t_2]$ 内积分得，

$$\mathbf{L}_{O2} - \mathbf{L}_{O1} = \sum_i \int_{t_1}^{t_2} \mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e$$

式中， $\mathbf{L}_{O2}, \mathbf{L}_{O1}$ 分别为 t_2 和 t_1 时刻的动量矩， $\sum_i \int_{t_1}^{t_2} \mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e$ 为外力系元冲量的主矩在时间区间中的积分。此即对固定点的动量矩定理的积分形式。

若为冲击等瞬态作用过程，在过程始末各质点位置未变，上式化为

$$\mathbf{L}_{O2} - \mathbf{L}_{O1} = \sum_i \mathbf{r}_i \times \int_{t_1}^{t_2} d\mathbf{I}_i^e$$

即，动量矩的改变量等于外力系冲量的主矩，此即质点系的**冲量矩定理**。

2.1 动量方法

- 质点系对固定点的动量矩定理

可以列出相应的**投影形式**。例如，在惯性参考系中引入直角坐标系，则有：

$$\frac{dL_x}{dt} = M_x^e,$$

$$L_{x2} - L_{x1} = \sum_i \int_{t_1}^{t_2} [\mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e]_x$$

对固定点和固定轴的动量矩守恒定理

➤若外力系主矩在某时段内等于零，即 $M_O^e = 0$ ，则在该时段内，

$$L_O = C_1$$

➤若外力系在某时段内对某根轴的矩等于零，例如 x 坐标轴，即 $M_x^e = 0$ ，则在该时段内， $L_x = C_2$

2.1 动量方法

- 质点系对固定点的动量矩定理

总结之，给出下表：

	矢量式	投影式 (对x轴)
微分形式	$\frac{d\mathbf{L}_O}{dt} = \sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i^e = \mathbf{M}_O^e$	$\frac{dL_x}{dt} = M_x^e$
积分形式	$\mathbf{L}_{O2} - \mathbf{L}_{O1} = \sum_i \int_{t_1}^{t_2} \mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e$	$L_{x2} - L_{x1} = \sum_i \int_{t_1}^{t_2} [\mathbf{r}_i \times d\mathbf{I}_i^e]_x$
守恒形式	若 $\mathbf{M}_O^e = 0$, $\mathbf{L}_O = \mathbf{C}_1$	若 $M_x^e = 0$, $L_x = C_2$

2.1 动量方法

• 质点系对固定点的动量矩定理

考察一种常见的情形——刚体定轴转动问题。采用对转轴的动量矩定理，并注意到 $L_x = J_x \omega$ ，有，

$$J_x \ddot{\phi} = J_x \alpha = M_x^e$$

这就是**刚体定轴转动微分方程**。

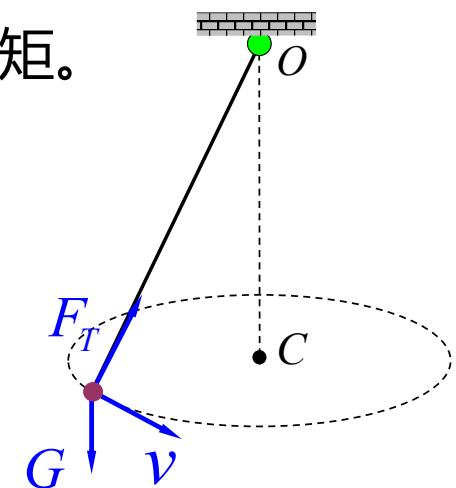
动量矩定理告诉我们，内力不能改变刚体对固定点和固定轴的动量矩。



分析圆锥摆中的动量矩守恒。



解：小球受重力 G 与绳的拉力 F_T 作用。 $\sum M_O^e \neq 0$ ，故 L_O 不守恒； $\sum M_{OC} = 0$ ，故 L_{OC} 守恒； $\sum M_C = 0$ ，故 L_C 守恒。



2.1 动量方法

• 质点系对固定点的动量矩定理



例题 均质滑轮质量为 m , 半径为 r , 两重物系于绳端, 质量为 m_1 和 m_2 。试求重物加速度。



解: 以整体为研究对象, 受力如图。设滑轮逆时针方向转动, 角速度记为 ω 。质点系对O点的动量矩为

$$L_O = m_1 r^2 \omega + m_2 r^2 \omega + \frac{1}{2} m r^2 \omega$$

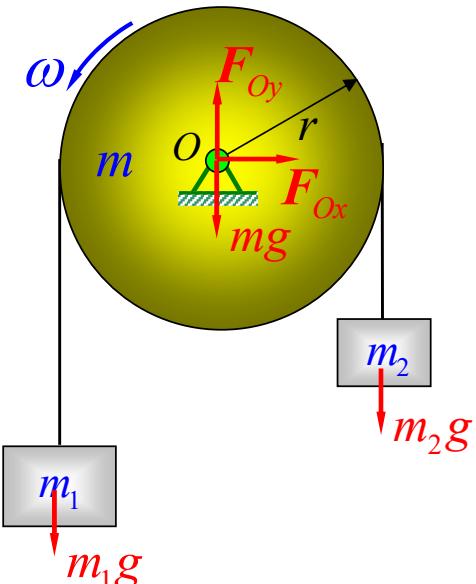
外力系对O点的主矩为 $M_O^e = m_1 gr - m_2 gr$

代入对固定点的动量矩 $\frac{dL_O}{dt} = M_O^e$, 得到: $\frac{d}{dt}[(m_1 + m_2 + \frac{1}{2}m)r^2 \omega] = m_1 gr - m_2 gr$

于是有, $\alpha = \frac{2(m_1 - m_2)g}{(2m_1 + 2m_2 + m)r}$



重物的加速度为 $a = r\alpha = \frac{2(m_1 - m_2)}{2m_1 + 2m_2 + m} g$



2.1 动量方法

• 质点系对固定点的动量矩定理



两均质杆铰接，悬挂于重力场中。各杆质量为 m ，杆长为 l ，初始静止，某时刻 BD 杆下端受水平冲量 I 作用。试求冲击结束后两杆的角速度。



解：冲击结束后两杆的角速度设定如图所示。以 B 为基点，研究 BD 杆的质心 C 点

$$v_C = v_B + v_{CB} = l\omega_{AB} + \frac{1}{2}l\omega_{BD}$$

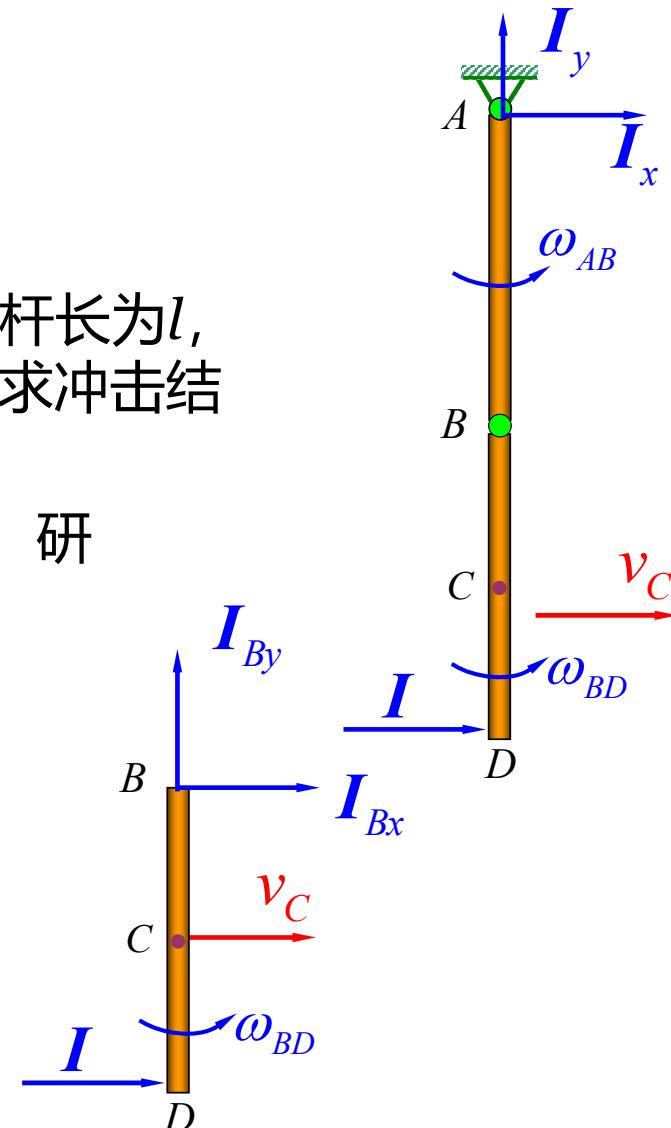
以整体为研究对象，应用对固定点 A 的冲量矩定理，有，

$$\frac{1}{3}ml^2\omega_{AB} + mv_C \frac{3l}{2} + \frac{1}{12}ml^2\omega_{BD} = I2l$$

以 BD 为研究对象，应用对固定点 B' （ B' 点为与 B 点重合的固定点），有

$$mv_C \frac{l}{2} + \frac{1}{12}ml^2\omega_{BD} = Il$$

联立求解得， $\omega_{AB} = \frac{-6I}{7ml}$ $\omega_{BD} = \frac{30I}{7ml}$



2.1 动量方法

• 质点系对运动点的动量矩定理

将对固定点 O 和对运动点 A 的动量矩关系 $\mathbf{L}_O = \mathbf{L}_A + \mathbf{OA} \times m\mathbf{v}_C + m\mathbf{AC} \times \mathbf{v}_A$ ，以及对不同点的力系主矩关系 $\mathbf{M}_O^e = \mathbf{M}_A^e + \mathbf{OA} \times \mathbf{F}_R^e$ 代入对固定点的动量矩定理，得到：

$$\frac{d}{dt}(\mathbf{L}_A + \mathbf{OA} \times m\mathbf{v}_C + m\mathbf{AC} \times \mathbf{v}_A) = \mathbf{M}_A^e + \mathbf{OA} \times \mathbf{F}_R^e$$

对左端进行求导操作，得到：

$$\frac{d\mathbf{L}_A}{dt} + \mathbf{v}_A \times m\mathbf{v}_C + \mathbf{OA} \times m\mathbf{a}_C + m\mathbf{v}_{CA} \times \mathbf{v}_A + m\mathbf{AC} \times \mathbf{a}_A = \mathbf{M}_A^e + \mathbf{OA} \times \mathbf{F}_R^e$$

其中， \mathbf{v}_{CA} 为在固连于 A 点的平移坐标系中观察到的质心 C 的速度，于是有 $\mathbf{v}_{CA} = \mathbf{v}_C - \mathbf{v}_A$ 。代入上式，并结合动量定理得到：

$$\frac{d\mathbf{L}_A}{dt} = \mathbf{M}_A^e - \mathbf{AC} \times m\mathbf{a}_A$$

这就是质点系对运动点的动量矩定理。一般来说，它并不具有对固定点的动量矩定理的简洁形式。

2.1 动量方法

• 质点系对运动点的动量矩定理

$$\frac{dL_A}{dt} = M_A^e - AC \times ma_A$$

在一些特殊情形下，对运动点的动量矩定理具有那种简洁形式。

- 第一，当运动点A与质心C重合时；
- 第二，当运动点A的加速度为零时；
- 第三，当 $a_A // AC$ ，即运动点的加速度指向质心时。

若上述条件始终满足，则始终有这一简洁形式；若在某瞬时满足，则在该瞬时有这一简洁形式。

2.1 动量方法

- 质点系对运动点的动量矩定理

$$\frac{d\mathbf{L}_A}{dt} = \mathbf{M}_A^e - \mathbf{AC} \times m\mathbf{a}_A$$

当运动点选为质心时，有

$$\frac{d\mathbf{L}_C}{dt} = \sum_i \mathbf{r}'_i \times \mathbf{F}_i^e = \mathbf{M}_C^e$$

即，质点系对质心的动量矩的时间变化率等于外力系对质心的主矩，这就是**质点系对质心的动量矩定理**。上式亦可以写成：

$$d\mathbf{L}_C = \sum_i \mathbf{r}'_i \times d\mathbf{I}_i^e$$

相应的积分形式为： $\mathbf{L}_{C2} - \mathbf{L}_{C1} = \sum_i \int_{t_1}^{t_2} \mathbf{r}'_i \times d\mathbf{I}_i^e$

若为冲击等瞬态作用过程，则有： $\mathbf{L}_{C2} - \mathbf{L}_{C1} = \sum_i \mathbf{r}'_i \times \int_{t_1}^{t_2} d\mathbf{I}_i^e$

2.1 动量方法

• 质点系对运动点的动量矩定理

进一步地，写出相应的**投影形式**。例如，在固连于质心的平移参考系中放置直角坐标系，则有：

$$\frac{dL_{x'}}{dt} = M_{x'}^e$$

$$L_{x'2} - L_{x'1} = \sum_i \int_{t_1}^{t_2} [\mathbf{r}'_i \times d\mathbf{I}_i^e]_{x'}$$

对质心的动量矩守恒定理

►若外力系对质心的主矩在某时段内等于零，即 $M_C^e = 0$ ，则在该时段内，

$$\mathbf{L}_C = \mathbf{C}_3$$

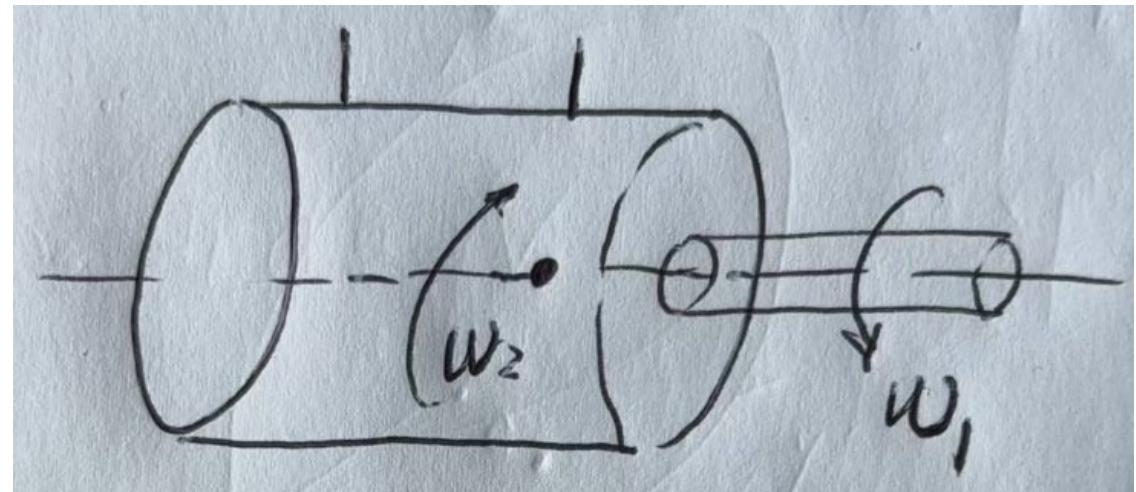
►若外力系在某时段内对过质心的某一根平移轴的主矩等于零，例如 x 坐标轴，即 $M_x^e = 0$ ，则在该时段内，

$$L_{x'} = C_4$$

2.1 动量方法

- 质点系对运动点的动量矩定理

对质心的动量矩定理表明，内力不能改变对质心和过质心的平移轴的动量矩。这可以解释猫有九条命。



2.1 动量方法

• 质点系对运动点的动量矩定理

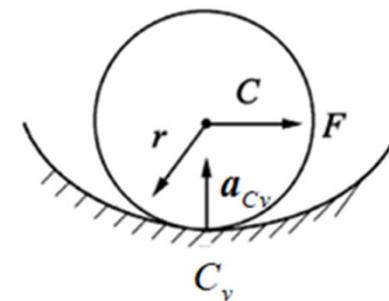
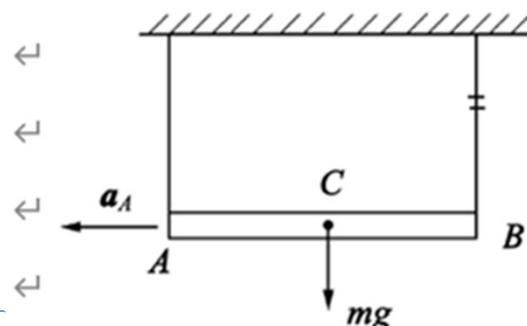
考察一种常见的情形——刚体平面运动问题。采用对垂直运动平面的质心轴的动量矩定理，注意到 $L_{z'} = J_C \omega$ ，有，

$$J_C \ddot{\phi} = J_C \alpha = M_C^e$$

式中， J_C 是指平面运动刚体对质心轴 z' 的转动惯量， M_C^e 是外力系对质心轴 z' 的矩。



试计算图示各平面运动刚体的角加速度。左图中，刚体初始静止，突然一根悬线断开；右图中，圆轮在水平推力作用下纯滚动。



2.1 动量方法



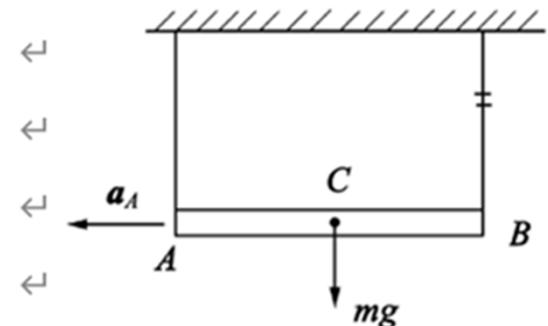
解：绳断瞬时，所有速度信息为零。杆端A点（物质点）作圆周运动，加速度 a_A 只有切线分量。 a_A 通过刚体质心C，在该时刻有

$$\frac{dL_A}{dt} = M_A^e$$

$$L_A = J_A \omega = \frac{1}{3} ml^2 \omega \quad M_A^e = mg \frac{l}{2}$$



$$\alpha = \frac{3}{2} \frac{g}{l}$$



注意：对下一个时刻， $\frac{dL_A}{dt} = M_A^e$ 不成立

已知圆轮的速度瞬心 C_v （圆轮上的物质点）的加速度 a_{C_v} 指向质心C，在该时刻有

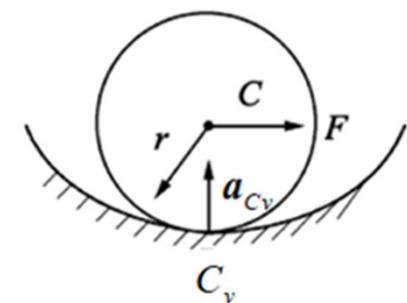
$$\frac{dL_{C_v}}{dt} = M_{C_v}^e$$

$$L_{C_v} = J_{C_v} \alpha = \frac{3}{2} mr^2, M_{C_v}^e = Fr$$



$$\alpha = \frac{Fr}{J_{C_v}}$$

（重力和地面支持力、摩擦力都通过瞬心）



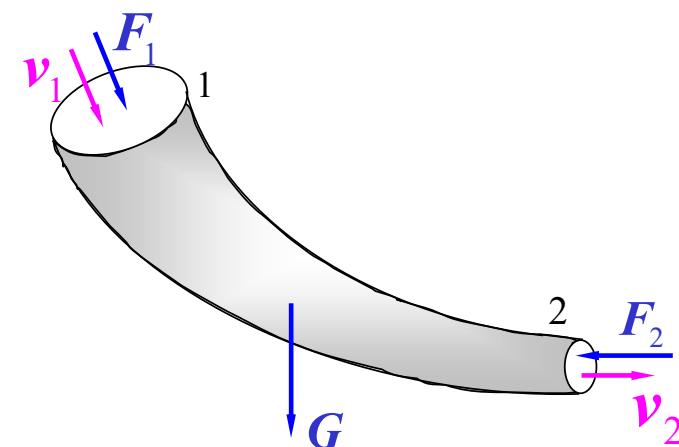
2.1 动量方法

• 动量方法应用

讨论动量方法应用，即联合应用动量定理和动量矩定理，来求解动力学问题。首先，讨论稳定流体的动反力；然后，重点研究平面刚体系的动力学问题求解。

动量方法用于稳定流体

考察细长变截面弯管中的不可压缩稳定流体（所谓稳定流体，即各点处的速度保持不变的流体）。这部分流体受重力 \mathbf{G} 作用，在入口和出口处两横截面上分别受到压力 F_1, F_2 ，以及管壁约束力 F_N 作用（均为分布力）。入出口的速度分别为 v_1, v_2 。试求流体对管壁的附加动约束力的主矢和主矩。



2.1 动量方法

动量方法用于稳定流体

先求管壁对流体的动约束力系的主矢。考察流体构成的质点系的动量变化。设在时间间隔 Δt 内，流体从截面1和2之间运动到截面1' 和 2'之间。在该时段内，动量改变量为，

$$\Delta p = p' - p = \sum_{1'-2'} m_i v'_i - \sum_{1-2} m_i v_i = \left(\sum_{1'-2} m_i v'_i + \sum_{2-2'} m_i v'_i \right) - \left(\sum_{1-1'} m_i v_i + \sum_{1'-2} m_i v_i \right)$$

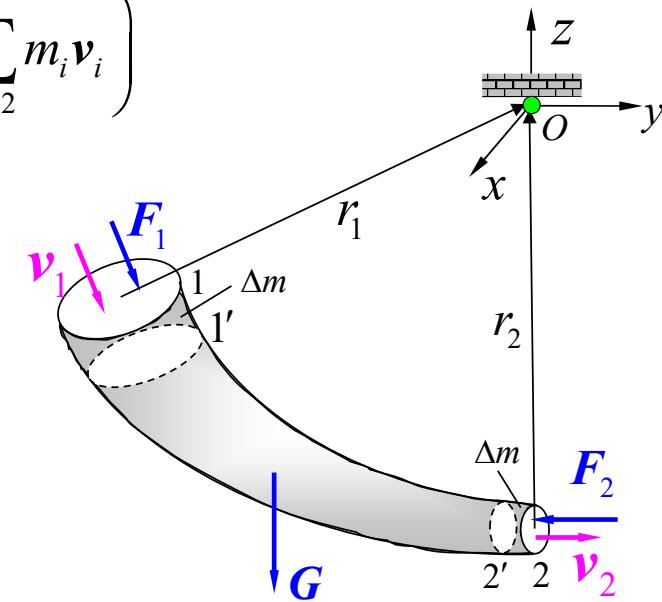
因为是稳定流，故有 $\sum_{1'-2} m_i v'_i = \sum_{1'-2} m_i v_i$ ，于是有，

$$\Delta p = \sum_{2-2'} m_i v'_i - \sum_{1-1'} m_i v_i = \Delta m (v_2 - v_1)$$

其中， Δm 为1至 1' 和2至 2' 的微片质量。上式两边除以 Δt 并取极限，得：

$$\frac{dp}{dt} = q_m (v_2 - v_1)$$

式中， q_m 为质量流量。



2.1 动量方法

动量方法用于稳定流体

由质点系动量定理，可得：

$$q_m(\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1) = \mathbf{G} + \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \mathbf{F}_N$$

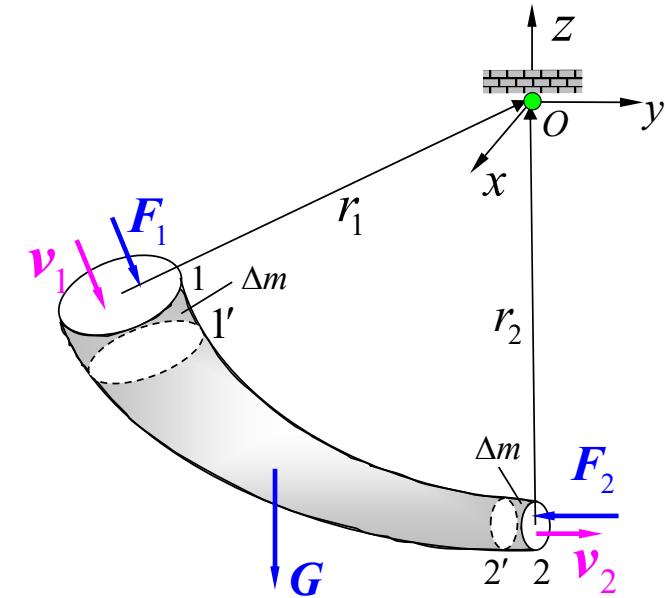
将约束力系 \mathbf{F}_N 分为两个力系， $\mathbf{F}_N = \mathbf{F}'_N + \mathbf{F}''_N$ ，其中 \mathbf{F}'_N 为与外力系 \mathbf{G} 、 \mathbf{F}_1 和 \mathbf{F}_2 平衡的静约束力系，有

$$\mathbf{F}'_N + \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 + \mathbf{G} = 0$$

于是，附加动约束力系的主矢为

$$\mathbf{F}''_N = q_m(\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1) = q_v \rho (\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1)$$

式中， q_v 为体积流量， ρ 为质量密度。



2.1 动量方法

动量方法用于稳定流体

再求管壁对流体的动约束力系对一固定点O的主矩。由固定点O向入、出口处的微片质量 Δm 引矢径 r_1, r_2 。在时段 Δt 内，对定点O的动量矩改变量为，

$$\Delta L_O = \Delta m(r_2 \times v_2 - r_1 \times v_1)$$

上式两边除以 Δt 并取极限，得：

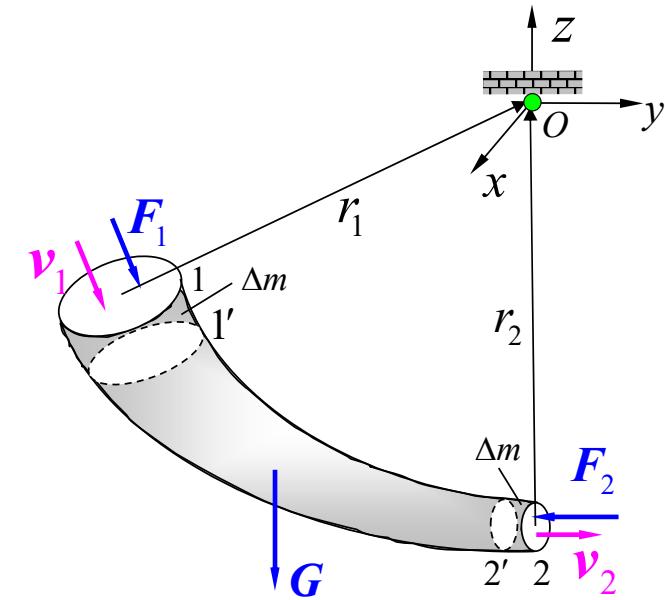
$$\frac{dL_O}{dt} = q_m(r_2 \times v_2 - r_1 \times v_1)$$

由质点系对固定点的动量矩定理，可得：

$$q_m(r_2 \times v_2 - r_1 \times v_1) = M_O(G) + M_O(F_1) + M_O(F_2) + M_O(F_N)$$

注意到， $M_O(G) + M_O(F_1) + M_O(F_2) + M_O(F'_N) = 0$

于是，附加动约束力系对固定点O的主矩为 $M_O(F''_N) = q_m(r_2 \times v_2 - r_1 \times v_1) = q_v \rho (r_2 \times v_2 - r_1 \times v_1)$



2.1 动量方法

动量方法用于稳定流体

至此，导出了管壁对流体的动约束力系的主矢和主矩

附加动约束力系的主矢为

$$F''_N = q_m(\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1) = q_v \rho (\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1)$$

附加动约束力系对固定点O的主矩为

$$M_O(F''_N) = q_m(\mathbf{r}_2 \times \mathbf{v}_2 - \mathbf{r}_1 \times \mathbf{v}_1) = q_v \rho (\mathbf{r}_2 \times \mathbf{v}_2 - \mathbf{r}_1 \times \mathbf{v}_1)$$

由作用与反作用定律知，流体对管壁的动反力的主矢和主矩与之等值、反向。这也就得到了流体对管壁的分布动反力向O点简化的结果。

