计算声学

(简明原理及推导)

温润泽 2023.3.28

计算声学

1 第一部分・物理基础

1.1 符号说明

$$c_{ijk}$$
 $i, j, k = 1, 2, 3$

$$c_{ijk}X_{i}Y_{k} = X \times Y$$

逆序数为奇数个为-1, 偶数为+1,其余为0; c_{231} 2>1,3>1 所以逆序数为2

1.2 Reynolds输运定理

Reynolds输运定理实际上就是三维Leibniz积分法则在流体力学中的应用,右端第一项是本地变化率,第二项是边界上的输入变化率

1.3 质量守恒

将流场中的物理量B换成密度 ρ ,任意一个流体微元在运动的过程中,其质量都不会发生改变,对于任意体积V都满足 $d[\int\int\int_{V(t)}[B(\vec{x},t)dv]/dt=0$.可得:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{u}) = 0$$

$$rac{d
ho}{dt} +
ho
abla \cdot ec{u} = 0$$

1.4 动量守恒

体积V(t)中的流体,其动量单位时间的变化应当等于外界动量的输入,而外力包含体积力 \vec{f} (单位体积收到的力)和应力两部分。

$$rac{d}{dt} \iiint_{V(t)}
ho ec{u} dv = \iiint_{V(t)} ec{f}(ec{x},t) dv + \iint_{\partial V(t)} \sigma dec{S}$$

由高斯定理可得:

$$\iint_{\partial V(t)} \sigma dS = \iiint_{V(t)}
abla \cdot \sigma dv$$

由Reynolds输运定理可得:

$$rac{d}{dt} \iiint_{V(t)}
ho ec{u} dv = \iiint_{V(t)} ec{f} +
abla \cdot \sigma dv$$

即

$$ho[rac{\partial ec{u}}{\partial t} + (ec{u} \cdot
abla) ec{u}] =
abla \cdot \sigma + ec{f}$$

 $\frac{d\vec{u}}{dt} = \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + (\vec{u} \cdot \nabla)\vec{u}$ 可得另一种Cauchy方程:

$$ho rac{dec{u}}{dt} =
abla \cdot \sigma + ec{f}$$

速度散度的物理意义实际上就是体积变化率,对于不可压缩流体或固体,其体积变化率为0,所以 $\nabla \cdot \vec{u} = 0$,所以固体Cauchy方程

$$horac{\partial ec{u}}{\partial t} =
abla \cdot \sigma + ec{f}$$

1.5 能量守恒

$$\frac{d(E_k + Ei)}{dt} = P_w - Q$$

其中Q定义为流出的热量,带入各量的表达式, e 是单位质量蕴含的能量

$$egin{aligned} rac{d[\iiint_{V(t)}(
ho u_i u_i/2+
ho e)dv]}{dt} &= \iint_{\partial V(t)} T_i u_i ds + \iiint_{V(t)} f_i u_i dv - \iint_{\partial V(t)} q_i n_i ds \ & rac{d[\iiint_{V(t)}(
ho u_i u_i/2+
ho e)dv]}{dt} = \iiint_{V(t)} [(T_{ij}u_i)_{,j} + f_i u_i - q_{i,j}] dv \ & \iiint_{V(t)} [
ho d(u_i u_i/2+e)/dt] dv = \iiint_{V(t)} [(T_{ij}u_i)_{,j} + f_i u_i - q_{i,j}] dv \end{aligned}$$

移项并去除积分号

$$ho d(u_iu_i/2+e)/dt-[(T_{ij}u_i)_{,j}-f_iu_i+q_{i,j}]=0$$
 $(
ho rac{du_i}{dt}-T_{ij,j}-f_i)u_i+
ho \dot e-T_{ij}u_{i,j}+q_{i,j}=0$

已知 $ho rac{du_i}{dt} - T_{ij,j} - f_i = 0$,即得

$$\rho \dot{e} - T_{ij} u_{i,j} + q_{i,j} = 0$$

1.6 应力应变

当小体元发生形变是收到周围相邻部分力地作用,小体院单位表面上的力称为应力,固体中能产生法向应力和切应力,表面一般收到9个应力分量 T_{ij} ,i=j时代表法向应力, $i \neq j$ 时代表切应力,且具有对称性

$$T_{ij} = T_{ji}$$

确定应力特性需要6个分量

柯西应变可以分为主应变(normal strain)与剪切应变(角应变,shear strain)两种。 一维定义 $e=\lim_{L\to 0}\frac{\Delta L}{L}$,在三维中用柯西应变张量可方便地表示

1.7 虎克定律

$$\sigma = Ee$$
, 其中 $\sigma = F/A$,

广义虎克定律可以描述应力与应变的本构关系,一般情况下,应力与应变具有线性关系,每个分量均对应变有贡献,即每个应力均是6个应变分量的线性函数。

$$T_{ij} = C_{ijkl} arepsilon_{kl}$$

$$\begin{bmatrix} T_{11} \\ T_{22} \\ T_{33} \\ T_{32} \\ T_{13} \\ T_{21} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C_{11} & C_{12} & C_{13} & C_{14} & C_{15} & C_{16} \\ C_{21} & C_{22} & C_{23} & C_{24} & C_{25} & C_{26} \\ C_{31} & C_{32} & C_{33} & C_{34} & C_{35} & C_{36} \\ C_{41} & C_{42} & C_{43} & C_{44} & C_{45} & C_{46} \\ C_{51} & C_{52} & C_{53} & C_{54} & C_{55} & C_{56} \\ C_{61} & C_{62} & C_{63} & C_{64} & C_{65} & C_{66} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \varepsilon_{11} \\ \varepsilon_{22} \\ \varepsilon_{33} \\ \varepsilon_{32} \\ \varepsilon_{13} \\ \varepsilon_{21} \end{bmatrix}$$

其中 C_{ij} 为弹性系数,固体具有36个弹性系数,具有对称性 $C_{ij}=C_{ji}$,可减少到21个,各向同性固体可减少到2个

$$\begin{bmatrix} T_{11} \\ T_{22} \\ T_{33} \\ T_{32} \\ T_{13} \\ T_{13} \\ T_{21} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_{11} & c_{11} - 2c_{44} & c_{11} - 2c_{44} & 0 & 0 & 0 \\ c_{11} - 2c_{44} & c_{11} & c_{11} - 2c_{44} & 0 & 0 & 0 \\ c_{11} - 2c_{44} & c_{11} - 2c_{44} & c_{11} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & c_{44} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & c_{44} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & c_{44} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \varepsilon_{11} \\ \varepsilon_{22} \\ \varepsilon_{33} \\ 2\varepsilon_{32} \\ 2\varepsilon_{13} \\ 2\varepsilon_{21} \end{bmatrix}$$

其中

$$c_{44} = c_{55} = c_{66}, c_{11} = c_{22} = c_{33}$$
 $c_{ij} = c_{11} - 2c_{44}, (i
eq j)$

1.8 波动方程

$$ho(\partial u_{_i} \, / \, \partial t) - ec{f}_{_i} + P_{_i} = 0$$

忽略体力

$$ho(\partial \vec{u} \ / \ \partial t) +
abla P = 0$$

因 $\vec{u} = \frac{\partial \vec{d}}{\partial t}$, 方程两端同时取 ∇ 得

$$\rho \partial^{2}(\nabla \cdot \vec{d}) / \partial^{2}t + \nabla \cdot \nabla P = 0$$

$$\rho \partial^{2}(\theta) / \partial^{2}t + \nabla \cdot \nabla P = 0$$

其中θ是体积张量

流体中波动方程

$$\partial^2 P / \partial^2 t = c^2 \nabla^2 P$$

其中声速
$$c = \sqrt{\frac{k}{\rho}}$$
, 体积模量 $k = -\frac{P}{\theta}$

固体中直接用表面力表示

$$ho\partial v_i \ / \ \partial t \ - \ f_i(ec x,t) \ - \ T_{ij,j} = 0$$

其中 $\dot{T}_{ij}=C_{ijkl}\,
u_{k,l}$

1.9 分析力学

广义坐标

1.9.1 约束

对非自由体的某些位移起限制作用的条件称为约束

通常只能知道约束力的作用,但无法知道详细的约束力,通过约束力关联的变量之间不独立。为了解决这个问题,我们引入广义坐标。

完整约束的广义坐标等于其自由度数目,非完整约系统的有些速度项无法消去,所以其 广义坐标数一般大于系统的自由度的数目

 \dot{q} 和 q 是不同的两个变量

1.9.2 广义速度

对广义坐标求全导数,下式中 q_i 用了求和约定

$$\dot{r}_{i}=dr_{i}\:/\:dt=\partial r_{i}\:/\partial t+(\partial r_{i}\:/\partial q_{j})\dot{q}_{j}$$

可以写成矩阵形式, A可以称为 雅可比矩阵(Jacobian matrix),是一阶偏导数以一定方式排列成的矩阵,其行列式称为雅可比行列式

$$\mathbf{B} = egin{pmatrix} \partial r_1 \ \partial t \ \partial r_2 \ \partial t \ \partial r_3 \ \partial t \ \dots \ \partial r_{3N} \ \partial t \end{pmatrix}, \ \mathbf{A} = egin{bmatrix} \partial r_1 \ \partial q_1, \partial r_1 \ \partial q_2, \dots, \partial r_1 \ \partial q_M \ \partial r_2 \ \partial q_3, \dots, \partial r_2 \ \partial q_M \ \partial r_3 \ \partial q_1, \partial r_3 \ \partial q_2, \dots, \partial r_3 \ \partial q_M \ \dots \ \partial r_{3N} \ \partial q_M \end{bmatrix}$$

1.9.3 达朗伯原理

虚位移跟时间相互独立, $\delta r_{\alpha} = dr_{\alpha} = (\partial r_{\alpha}/\partial q_{i})\delta q_{i}$

虚功
$$\delta W = F_{\alpha} \delta r_{\alpha} = F_{\alpha} (\partial r_{\alpha} / \partial q_{i}) \delta q_{i}$$

广义力
$$Q =_{\alpha} (\partial r_{\alpha}/\partial q_{i})$$

广义动量
$$p_i = \partial T / \partial \dot{q}_i = \partial L / \partial \dot{q}_i$$

当一个有约束的力学系统处于力学平衡时,考虑某个时刻 t 系统坐标的一个微小的、与运动方程和约束条件都兼容的虚位移,由于每个质点都处于力学平衡即 $\mathbf{F}_i = 0$,可知

$$\sum_i \mathbf{F}_i \cdot \delta \mathbf{x}_i = 0$$

$$\mathbf{F}_i = \mathbf{F}_i^{(a)} + \mathbf{F}_i^{(c)}$$

 $\mathbf{F}_i^{(a)}$ 为主动力, $\mathbf{F}_i^{(c)}$ 为约束力,许多完整约束的约束力的虚功之和为零,可得到虚功原理所有主动力的虚功之和为0

$$\sum_i \mathbf{F}_i^{(a)} \cdot \delta \mathbf{x}_i = 0$$

当力学系统不平衡时,可以将 $\mathbf{F}_i = 0$ 替换成牛顿方程 $\mathbf{F}_i - \dot{\mathbf{p}}_i = 0$ 可得到达朗伯原理 (d'Alembert's principle):

$$\sum_{i} (\mathbf{F}_{i}^{(a)} - \dot{\mathbf{p}}_{i}) \cdot \delta \mathbf{x}_{i} = 0$$

$$\mathbf{F}_{i}^{(a)}\cdot\delta\mathbf{x}_{i}=\mathbf{F}_{i}^{(a)}\cdotrac{\partial\mathbf{x}_{i}}{\partial q_{i}}\delta q_{j}=Q_{j}\delta q_{j}$$

由全导数易知
$$\frac{\partial \dot{\mathbf{x}}_i}{\partial \dot{q}_j} = \frac{\partial \mathbf{x}_i}{\partial q_j}$$

$$egin{aligned} \dot{\mathbf{p}}_i \cdot \delta \mathbf{x}_i &= m_i \ddot{\mathbf{x}}_i \cdot rac{\partial \mathbf{x}_i}{\partial q_j} \delta q_j = [rac{d}{dt} \left(m_i \dot{\mathbf{x}}_i \cdot rac{\partial \mathbf{x}_i}{\partial q_j}
ight) - m_i \dot{\mathbf{x}}_i \cdot rac{d}{dt} \left(rac{\partial \mathbf{x}_i}{\partial q_j}
ight)] \delta q_j \ & \left[rac{d}{dt} rac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} - rac{\partial T}{\partial q_j} - Q_j
ight] \delta q_j = 0 \end{aligned}$$

对于完整约束, q_i 都是独立的变量因此可得一种形式的欧拉-拉格朗日方程

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial T}{\partial \dot{q}_{i}} - \frac{\partial T}{\partial q_{i}} = Q_{j}$$

如果主动力是由不依赖于速度的势能V给出

$$Q_j = -\frac{\partial V}{\partial q_j}$$

定义拉格朗日量为系统的动能与势能之差L = T - V欧拉·拉格朗日方程也可以写为

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} - \frac{\partial L}{\partial q_j} = 0$$

1.9.4 哈密顿原理

哈密顿作用量 为对拉格朗日函数对时间积分,为洛伦兹标量;原理可叙述为完整、保守系统在具有相同时间间隔,从起始到终了位置的一切可能运动和真实运动相比较,真实运动的哈密顿作用量为极值

$$S=\int_{t_1}^{t_2}L(q,\dot{q},t)dt$$
 $\delta S=\delta\int_{t_1}^{t_2}L\left(q,\dot{q},t
ight)\!\mathrm{d}t=0$

可通过变分法推导出拉格朗日方程

$$\begin{split} \delta S &= \int_{t_1}^{t_2} L(q_c + \delta q, \dot{q}_c + \delta \dot{q}, t) dt - \int_{t_1}^{t_2} L(q_c, \dot{q}_c, t) dt = \int_{t_1}^{t_2} dt \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \delta \dot{q}_i + \frac{\partial L}{\partial q_i} \delta q_i \right) = 0 \\ &\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \delta \dot{q}_i = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \delta q_i \right) - \left[\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \right) \right] \delta q_i \\ &\delta S = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \delta q_i \bigg|_{t_1}^{t_2} + \int_{t_1}^{t_2} dt \left(\frac{\partial L}{\partial q_i} - \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \right) \delta q_i = 0 \end{split}$$

由于变分 δq 为无穷小量且为时间的任意函数,所以 $\delta q(t_1) = \delta q(t_2) = 0$,第一项为 0,第二项系数也必为 0,得真实运动满足的欧拉-拉格朗日方程 (f个自由度的完整约束系统)

$$rac{\partial L}{\partial q_i} - rac{d}{dt}rac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} = 0 \ , \quad i=1,2,\cdots,f$$

1.9.5 哈密顿正则方程

广义动量
$$p_i = rac{\partial L}{\partial \dot{q}_i}$$

广义力 $rac{dp_i}{dt} = rac{\partial L}{\partial q_i}$

哈密顿量 是拉格朗日函数的勒让德变换,以广义坐标和共轭的广义动量为变量的函数, 在数值上等于系统的能量

$$H(p,q,t)=p_i\dot{q}_i-L$$
 $dH=\dot{q}_idp_i-\dot{p}_idq_i-rac{\partial L}{\partial t}dt$

由哈密顿量的微分可知

$$\dot{q}_i = rac{\partial H}{\partial p_i} \,, \quad \dot{p}_i = -rac{\partial H}{\partial q_i}$$

若系统的哈密顿量不显含时间,则同样可得

$$\frac{dH}{dt} = \frac{\partial H}{\partial t} = -\frac{\partial L}{\partial t}$$

这一组方程为哈密顿正则方程

1.9.6 哈密顿-雅可比方程

$$L = rac{dS}{dt} = rac{\partial S}{\partial t} + rac{\partial S}{\partial q_i} \dot{q}_i = rac{\partial S}{\partial t} + p_i \dot{q}_i$$
 $rac{\partial S}{\partial t} + p_i \dot{q}_i - L = 0$

根据哈密顿量的定义可得

$$\frac{\partial S}{\partial t} + H = 0$$