## 几何化的经典力学-Ep.2

#ClassicalMechanics

## 拉格朗日矢量场

我们先来讨论流形的切丛。设流形  $M \perp x$  点处的切空间为  $TM_x$  则所有点处的切空间之并:

$$TM = \bigcup_x TM_x$$

称为流形 M 的切丛。切丛这个东西从定义上来看好像是将原流形的切空间"一块一块粘起来"的,为什么我们说切丛也是个流形?直观上,可以思考一个例子:将一维流形  $S^1$  嵌入在  $\mathbb{R}^3$  中,它每一点处的切空间都是一维的,"可视化"后是一条直线。若将  $S^1$  可视化为水平的圆周,那么先指定圆周上一点,再指定过此点的直线上一点的这个操作可以视作从圆柱  $S^1 \times \mathbb{R}^1$  上取点。严格来说,对于任何流形的局部,以上推理都是合理的。这是因为 n 维流形上 x 处的切空间自然与  $\mathbb{R}^n$  同构。因此在流形 M 上取坐标卡  $\{U,\Psi\}$  所指定的开集 U ,  $\bigcup_{x \in U} TM_x$  可以视作  $U \times \mathbb{R}^n$ 。

如何描述切丛中的点?显然,我们需要先在流形上指定一点,再指定此点的一个切向量。在流形上我们有坐标  $(x^1,\cdots x^n)$  ,这一组坐标自然诱导出坐标基底,因此我们自然有切向量的坐标  $(v^1,\cdots,v^n)$  ,因此我们可以自然地给出切丛中一点的坐标:

$$(p,v)=((x^1,\cdots x^n),(v^1,\cdots v^n))\quad orall\ (p,v)\in TM$$

显然,拉格朗日力学中,粒子的"全部信息(也就是位置和速度)"由构形流形 M 的切丛上的一条曲线  $\gamma(t)$  描述,我们现在希望求出这条曲线的切矢。设  $\mathbb{R}^n$  中自然坐标系用  $x_i$  记,而流形上的广义坐标用  $q_i$  记,则动能写成:

$$T=rac{1}{2}g_{ij}\dot{q}^i\dot{q}^j \quad g_{ij}=\sum_k m_krac{\partial x^k}{\partial q^i}rac{\partial x^k}{\partial q^j}$$

我们可以把拉格朗日方程降阶:

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}q_i = u_i$$

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}\left(\frac{\partial L}{\partial u_i}\right) = \frac{\partial L}{\partial q_i}$$

我们可以把它做成矩阵形式,只需要注意到:

$$rac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}igg(rac{\partial L}{\partial u_i}igg) = \sum_j rac{\partial^2 L}{\partial u_j \partial u_i}\dot{u}_j + \sum_j rac{\partial^2 L}{\partial q_j \partial u_i}\dot{q}_j$$

记  $L_{u_iu_j}=rac{\partial^2 L}{\partial u_iu_i}$ , $L_{u_iq_j},L_{q_i}$ 同理,那么有如下矩阵方程:

$$\begin{pmatrix} 1 & & & & & \\ & \ddots & & & & \\ & & 1 & & & \\ L_{u_1q_1} & \cdots & L_{u_1q_n} & L_{u_1u_1} & \cdots & L_{u_1u_n} \\ \vdots & \ddots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ L_{u_nq_1} & \cdots & L_{u_nq_n} & L_{u_nu_1} & \cdots & L_{u_nu_n} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{q}_1 \\ \vdots \\ \dot{q}_n \\ \dot{u}_1 \\ \vdots \\ \dot{u}_n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} u_1 \\ \vdots \\ u_n \\ L_{q_1} \\ \vdots \\ L_{q_n} \end{pmatrix}$$

根据以上方程,我们可以求出速度相空间上面控制相点演化的矢量场,那么只需要对上式取逆,求出  $(\dot{q}_1,\cdots\dot{q}_n,\dot{u}_1,\cdots,\dot{u}_n)$  即可。 $\gamma(t)$  的切矢形式化地写成:

$$V^a = \dot{q}_i igg(rac{\partial}{\partial x^i}igg)^a + \dot{u}_i igg(rac{\partial}{\partial v^i}igg)^a$$

单摆是一个可以可视化拉格朗日向量场的典型例子,读者可以编写一个程序进行可视化。

## 小振动

众所周知,构型空间 M 上势能函数 V 的驻点是系统的平衡点,具体是否是稳定平衡点需要根据 V 在平衡点附近的性态判断。取切丛上的坐标系  $\{q_1, \cdots q_N, u_1, \cdots u_N\}$ ,拉格朗日量被写为:

$$L(q,u) = rac{1}{2} \sum_{i,j} m_{ij}(q) u_i u_j - V(q)$$

为了在平衡点附近处理问题,记平衡点为  $q_i=q_i^{ss}+\epsilon \tilde{q}_i, u_i=\epsilon \tilde{u}_i, \epsilon>0, \epsilon\ll 1$ ,从而我们可以做一个坐标变换  $\{q,u\}\to \{\tilde{q},\tilde{u}\}$ ,并检查 L 在新的坐标系下的写法:

$$\begin{split} &L(q^{ss} + \epsilon \tilde{q}, \epsilon \tilde{u}) \\ &= \frac{1}{2} \sum_{i,j} m_{ij} (q^{ss} + \epsilon \tilde{q}, \epsilon \tilde{u}) \epsilon^2 \tilde{u}_i \tilde{u}_j - V(q^{ss} + \epsilon \tilde{q}) \\ &= \frac{1}{2} \sum_{i,j} m_{ij} (q^{ss}) \epsilon^2 \tilde{u}_i \tilde{u}_j + \frac{1}{2} \sum_{i,j,k} \frac{\partial m_{ij} (q^{ss})}{\partial q_k} \epsilon^3 \tilde{u}_i \tilde{u}_j - V(q^{ss}) - \sum_i \frac{\partial V(q^{ss})}{\partial q_i} \epsilon \tilde{q}_i - \frac{1}{2} \sum_{i,j} \frac{\partial V(q^{ss})}{\partial q_i q_j} \epsilon^2 \tilde{q}_i \tilde{q}_j + \cdots \\ &= -V(q^{ss}) - \sum_i \frac{\partial V(q^{ss})}{\partial q_i} \epsilon \tilde{q}_i + \frac{\epsilon^2}{2} \left( \sum_{i,j} m_{ij} (q^{ss}) \tilde{u}_i \tilde{u}_j - \sum_{i,j} \frac{\partial V(q^{ss})}{\partial q_i q_j} \tilde{q}_i \tilde{q}_j \right) + O(\epsilon^3) \end{split}$$

常数项是没有意义的,而一次项在小振动中只引起平衡位置的移动,而

不引起振动频率改变等更加实质的变化,因此我们可以只保留二次型,有效的拉氏量是:

$$ilde{L}( ilde{q}, ilde{u}) = \sum_{i,j} m_{ij} ilde{u}_i ilde{u}_j - h_{ij} ilde{q}_i ilde{q}_j \quad h_{ij} = rac{\partial V(q^{ss})}{\partial q_i q_j}$$

为简单起见,下面我们将 L 写作  $L(q,\dot{q})=\dot{q}^TG\dot{q}-q^THq$ 。为了进一步简化这个问题,我们可以对 G,H 做同时对角化,这需要求解广义本征矢量问题:

$$Hx_i = \lambda_i Gx_i$$

这样的广义本征矢量有很好的正交性质,考虑两个互不相同的广义本征矢量:

$$Hx_i = \lambda_i Gx_i \quad Hx_j = \lambda_j Gx_j$$

对第一个方程左乘  $x_i^T$ ,第二个方程左乘  $x_i^T$  可以得到:

$$x_i^T H x_i = \lambda_i x_i^T G x_i \quad x_i^T H x_j = \lambda_j x_i^T G x_j$$

由于 H,G 都是对称的,我们有  $x_i^T H x_i = x_i^T H x_j, x_i^T G x_i = x_i^T G x_j$ ,两个方程相减得到:

$$x_i^T H x_i - x_i^T H x_i = (\lambda_i - \lambda_i) x_i^T G x_i = 0$$

从而若  $\lambda_i \neq \lambda_i$ , 必有:

$$x_i^T G x_i = 0$$
  $x_i^T H x_i = 0$ 

对于相同的本征矢量,我们可以直接要求  $x_i^TGx_i=1$  (通过调整本征矢量的长度) ,此时显然有  $x_i^THx_i=\lambda_i$ 。所以,如果我们选择共同本征矢量  $\{x_i\}$  作为基底,我们就可以通过新坐标对角化 G,H。从而:

$$L = \dot{s}_i^T \dot{s}_i - s_i^T \Omega s_i$$

## 刚体

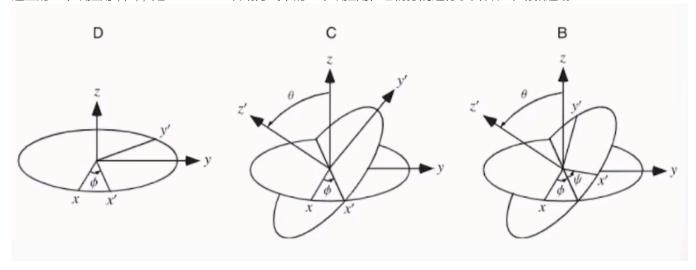
我们知道,刚体在运动过程中,其上任意两点间的距离是保持不变的,因此其运动可以使用等距变换描述。 $\mathbb{R}^n$  中的等距变换可以描述为  $x\mapsto Ax+b$ ,其中 A 是实正交矩阵。在研究刚体时,我们会取固连在刚体上的坐标系,使用 a 记刚体上某一质点在固连坐标系内的位置,以 x 记这一质点在惯性坐标系内的位置,则 x=x(a,t) 是一个等距变换,从而:

$$x(a,t) = A(t)a + b(t)$$

并且我们要求 A(0)=I, b(0)=0。由于我们要求刚体的姿态连续变化,而 A(t) 在连续变化中不能跨越 O(3) 的不同连通分支,因此 A 实际上只能在 SO(3) 中。由于 SO(3) 的维度为 3,显然刚体的最大自由度为 3+3=6。欧拉声明,任意群元  $A\in SO(3)$  可以分解为三个矩阵的乘积:A=DCB

$$D = \begin{pmatrix} \cos \varphi & -\sin \varphi \\ \sin \varphi & \cos \varphi \\ & 1 \end{pmatrix}, C = \begin{pmatrix} 1 \\ \cos \theta & -\sin \theta \\ \sin \theta & \cos \theta \end{pmatrix}, B = \begin{pmatrix} \cos \psi & -\sin \psi \\ \sin \psi & \cos \psi \\ & 1 \end{pmatrix}$$

这里的三个欧拉角  $\phi, \theta, \psi$  是 Z-Y-Z 转动方式下的三个欧拉角,它们分别进行了自转、章动和进动:



下面引入角速度。作为最简单的例子,考虑定点转动的刚体有x(a,t) = A(t)a,两边对时间求导有:

$$\dot{x}(a,t)=\dot{A}(t)a=\dot{A}(t)A^{-1}(t)x(a,t)=\dot{A}(t)A^{T}(t)x(a,t)$$

容易注意到  $\dot{A}(t)A^T(t)$  是一个反对称矩阵,它可以视作某个角速度 2-形式在实验室参考系下的分量  $\Omega_{ij}$ ,它的对偶就是角速度 1-形式,也就是说:

$$\dot{x}_a = \Omega_{ab}a^b = \epsilon_{abc}\omega^c a^b$$

右边这个东西就是  $\omega \times a$ ,这里的  $\omega^a$  就是一般所说的角速度矢量。你可以写出它在实验室系和随动系的分量。下面研究刚体的动力学:设刚体的质量密度为  $\rho$ ,它的质量和动能写为:

$$m=\int 
ho(a)\mathrm{d}a \quad T=rac{1}{2}\int 
ho(a)||\dot{x}(a,t)||^2\mathrm{d}a$$

考虑定点旋转的刚体, 其动能为:

$$T(t) = rac{1}{2} \int 
ho(a) ||\dot{A}(t)a||^2 \mathrm{d}a$$

$$= rac{1}{2} \int 
ho(a) ||A^T \dot{A}(t)a||^2 \mathrm{d}a$$

$$= rac{1}{2} \int 
ho(a) ||\omega(t) \times a||^2 \mathrm{d}a$$

$$= rac{1}{2} \omega^T J \omega$$

其中第四个等号引入的惯量张量 J:

$$J = \int 
ho(a)(a^TaI - aa^T)\mathrm{d}a$$

这是由于:

$$\omega^T J \omega = \int 
ho(a) (a^T a \omega^T \omega - (a^T \omega)^T (a^T \omega)) \mathrm{d}a = \int 
ho(a) ||\omega(t) imes a||^2 \mathrm{d}a$$

第二个等号利用了  $A^T$  为正交矩阵的事实。通过选择合理的随动坐标系(J 的本征矢量)时,J 可以被对角化,从而为刚体动能的计算带来很多方便。势能的计算往往可以通过简单的积分解决,于是我们就可以建立刚体的动力学方程了。