# 黎曼流形上的优化方法

# 张晋

# 2021年7月30日

# 目录

1 Introduction		roduction	2
	1.1	问题描述	2
	1.2	流形优化介绍	2
2	黎曼几何基础 :		
	2.1	切向量	3
	2.2	切空间	4
	2.3	内积	4
	2.4	方向导数	4
	2.5	黎曼梯度	5
	2.6	黎曼 Hessian	
	2.7	<b>测地线</b>	6
	2.8	指数映射	6
	2.9	对数映射	
	2.10		
3	流形	。 : <b>优化算法</b>	8
	3.1	黎曼最速下降法	8
	3.2	黎曼牛顿法	8
	3.3	原问题求解	8
4	附录		9
	4.1	· - <mark>测地线的计算</mark>	9
5	相关	出筆推著	10

2

#### 1 Introduction

#### 1.1 问题描述

对于两个  $\mathbb{R}^3$  中的对应点集  $\mathcal{P} = \{\mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2, \dots, \mathbf{p}_n\}$  和  $\mathcal{Q} = \{\mathbf{q}_1, \mathbf{q}_2, \dots, \mathbf{q}_n\}$ ,我想找到一个旋转变换使得两个点集在 L1 范数的意义下配准(对于一般的点云配准来说,此处还需要平移变换,但为简化起见这里省略)。用数学方式来表示,就是想找到一个旋转矩阵  $R^*$  使得:

$$R^* = \underset{R \in SO(3)}{\arg\min} \sum_{i=1}^{n} \|Rp_i - q_i\|_1$$
 (1)

矩阵 R 如果属于旋转矩阵 SO(3),则需要满足的条件为:

$$RR^T = I_3, \det(R) = 1$$

可将其写成矩阵的形式

$$R^{\star} = \underset{R \in SO(3)}{\operatorname{arg\,min}} \|RP - Q\|_{1} \tag{2}$$

其中  $P = [\mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2, \dots, \mathbf{p}_n] \in \mathbb{R}^{3 \times n}, Q = [\mathbf{q}_1, \mathbf{q}_2, \dots, \mathbf{q}_n] \in \mathbb{R}^{3 \times n}$ 。这里的  $\|\cdot\|_1$  表示矩阵所有元素的绝对值之和。

#### 1.2 流形优化介绍

如果没有 SO(3) 这个约束条件,那么我们可以直接计算目标函数的次梯度,然后使用梯度下降方法求解即可。

$$f(R) = ||RP - Q||_1 \tag{3}$$

$$\nabla_R f = \operatorname{sign}(RP - Q) \cdot P^{\top} \tag{4}$$

但问题在于我们的 R 需要满足 SO(3) 约束,单纯使用梯度下降并不能保证满足约束条件。但幸运的是,SO(3) 是欧式空间  $\mathbb{R}^9$  中的光滑子流形,我们可以将每一步的迭代点都限制在流形上,然后就可以在流形空间中使用那些无约束优化方法了,这就是流形优化。

直观的解释可以参考下图,假设约束流形为 M,已知当前迭代点为  $x_k$ ,我们先计算目标函数在欧式空间的梯度  $-\nabla f(x_k)$ ,但新迭代点  $x_k - \nabla f(x_k)$ 不一定在流形 M 上,因此我们需要考虑如何构造一个合适的映射,将欧式空间的中的点映射到 M。

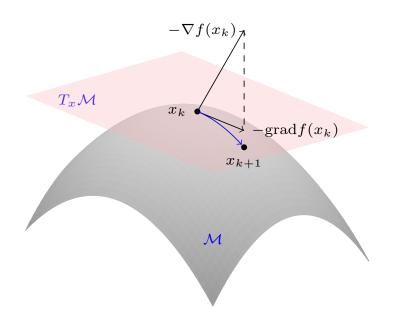


图 1: 流形优化示意图

首先考虑到切空间  $T_{x_k}M$  是流形 M 在点  $x_k$  处的线性近似,因此一个很自然的想法就是先将欧式空间的点投影到切空间  $T_{x_k}M$  上,然后再将  $T_{x_k}M$  上的点映射到 M ,这样就完成了一次黎曼梯度下降。常规的拟牛顿 法、信赖域法等优化方法都能拓展到流形优化中。

现在我们大体思路已经明确,接下来就是具体计算每一步的变换。若只是快速上手应用,那么直接套公式即可,但如果想弄清楚公式的每一步是怎么来的,那么还需要一些黎曼几何的基础知识。

# 2 黎曼几何基础

#### 2.1 切向量

R(t) 是定义在 SO(3) 上的一条光滑曲线,如果  $R(t_0) = A$ ,那么  $H = \dot{R}(t_0)$  就是点 A 处的一个切向量。由于  $R(t)^T R(t) = I$  ,于是有:

$$\dot{R}(t)^T R(t) + R(t)^T \dot{R}(t) = 0$$

也就是说在 SO(3) 流形中, 点 A 处的切向量 H 需要满足  $H^TA + A^TH = 0$ 。

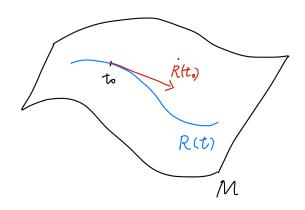


图 2: 示意图

#### 2.2 切空间

所有曲线在点 A 处的切向量构成一个切空间  $T_ASO(3)$  , 其定义为:

$$T_A SO(3) = \{ H : H^T A + A^T H = 0 \}$$

设  $\Omega = A^T H$ , 那么也可写成:

$$T_A SO(3) = \{ A\Omega : \Omega + \Omega^T = 0 \}$$

注意此处的  $\Omega$  是一个反对称矩阵。我们知道每一个旋转矩阵都能表示为一个反对称矩阵的指数映射,而此处点 A 所对应的反对称矩阵恰恰就是  $\Omega$ ,这一点我们会在后面提到。

#### 2.3 内积

在定义了切空间后,我们需要在流形的切空间上定义内积。欧式空间中内积的定义为 $\langle a,b\rangle=a^Tb$ ,很自然地,我们可以将该定义沿用到子流形SO(3)上,切空间  $T_XSO(3)$ 上的内积可定义为

$$\langle A,B\rangle_X:=\operatorname{vec}(A)^T\operatorname{vec}(B)=\operatorname{tr}\left(A^TB\right)$$

在切空间中定义了内积后,自然便有了黎曼度量,该流形也就可以称作黎曼 流形了。

#### 2.4 方向导数

对于光滑的实值函数  $f: SO(3) \to \mathbb{R}$ ,我们可以在切空间上定义 f 沿着切向量  $H \in T_XSO(3)$  的方向导数:

$$\mathrm{D}f(X)[H] = \lim_{t \to 0} \frac{f(X + tH) - f(X)}{t}$$

#### 2.5 黎曼梯度

对于黎曼流形  $\mathcal{M}$  , 函数 f 在 x 点处的黎曼梯度  $\operatorname{grad} f(x)$  是  $T_x \mathcal{M}$  中的一个向量,由条件(5)唯一确定。

$$\langle \operatorname{grad} f(x), \xi \rangle_{x} = \operatorname{D} f(x) [\xi], \quad \forall \xi \in T_{x} \mathcal{M}$$
 (5)

黎曼梯度的方向也是使方向导数最大化的方向。

由于 SO(3) 是欧式空间中的黎曼子流形,因此其黎曼梯度就是欧式空间中的梯度  $\nabla f(X)$  在切空间  $T_XSO(3)$  上的投影:

$$\operatorname{grad} f(X) = \mathcal{P}_{T_X \operatorname{SO}(3)} (\nabla f(X))$$

投影的计算公式为:

$$\mathcal{P}_{T_X \text{SO}(3)}(M) = X \text{skew}(X^T M),$$

其中 skew 是反对称算子: skew  $(A) = \frac{A - A^T}{2}$ .

最终算得:

$$\operatorname{grad} f(X) = \frac{1}{2} \left( \nabla f(X) - X \nabla^T f(X) X \right)$$
$$= \nabla f(X) - X \operatorname{sym} \left( X^T \nabla f(X) \right)$$
(6)

其中  $\operatorname{sym}(A) = \frac{A+A^T}{2}$ 。

#### 2.6 黎曼 Hessian

对于黎曼流形  $\mathcal{M}$  上的实值函数  $f:\mathcal{M}\to\mathbb{R}$  ,给定黎曼联络  $\tilde{\nabla}$  ,可计算其黎曼 Hessian:

$$\operatorname{Hess} f(x)[\xi] := \tilde{\nabla}_{\xi} \operatorname{grad} f(x), \quad \xi \in T_x \mathcal{M}$$

同样的,要计算 SO(3) 的黎曼 Hessian,只需将其黎曼梯度在欧式空间中的方向导数投影到切空间上即可:

$$\operatorname{Hess} f(X)[U] = \mathcal{P}_{T_X \operatorname{SO}(3)} \left( \operatorname{Dgrad} f(X)[U] \right)$$

$$= \mathcal{P}_{T_X \operatorname{SO}(3)} \left( \nabla^2 f(X)[U] - U \operatorname{sym} \left( X^T \nabla f(X) \right) - XS \right)$$

$$= \mathcal{P}_{T_X \operatorname{SO}(3)} \left( \nabla^2 f(X)[U] - U \operatorname{sym} \left( X^T \nabla f(X) \right) \right)$$

其中  $S=\mathrm{sym}\left(U^T\nabla f\left(X\right)+X^T\nabla^2 f\left(X\right)\left[U\right]\right)$  , $U\in T_X\mathrm{SO}(3)$  ,可算出 XS 在切空间上的投影为 0 。

#### 2.7 测地线

测地线是黎曼流形上连接两点之间的最短曲线,并且测地线的沿曲线加速度  $\gamma''(t)$  恒为 0。沿曲线加速度可以通过曲线在欧式空间中加速度的投影得到:

$$\gamma''(t) = \mathcal{P}_{T_{\gamma(t)}\mathcal{M}}(\ddot{\gamma}(t))$$

也就是说、测地线在欧式空间中的加速度方向与切空间垂直。

#### 2.8 指数映射

我们现在要计算切空间  $T_x \mathcal{M}$  到流形  $\mathcal{M}$  上的映射 f ,一个很自然的想法就是将切向量 v 投影到流形上,那么哪些条件需要被满足呢? 首先,切空间的原点必须映射到切点,即 f(0)=x;然后直线 vt 在流形上的投影必然是一条测地线 r(t);如果切向量 v 的长度变成了原来的 a 倍,那么测地线的长度也应该要增大到原来的 a 倍。我们将上面这些要求整理之后,得到如下条件:

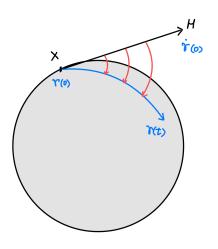


图 3: 示意图

对于黎曼流形  $\mathcal{M}$  上的一个点 x , 给定 x 点处的一个切向量 v , 寻找满足以下 3 个条件的测地线  $\gamma(t)$ :

- 1.  $\gamma(0) = x$
- 2.  $\dot{\gamma}(0) = v$
- 3.  $\gamma(at; x, v) = \gamma(t; x, av)$

那么可以定义从切空间  $T_x \mathcal{M}$  到流形  $\mathcal{M}$  上的映射:

$$\operatorname{Exp}(x,v) = \operatorname{Exp}_{x}(v) = \gamma(1;x,v) \tag{7}$$

该映射就称为在 x 点处的指数映射。

对于 SO(3) 流形,以 X 为起点,沿切向量 H 方向延伸的测地线方程如下,具体推导过程见附录。

$$\gamma(t) = X \exp(tX^T H) \tag{8}$$

由此可知 SO(3) 在 X 处的指数映射为:

$$\operatorname{Exp}_{X}(H) = X \exp\left(X^{T} H\right) \tag{9}$$

#### 2.9 对数映射

对数映射从流形映射到切空间,是指数映射的逆,SO(3) 在 X 处的对数映射为:

$$Log_X(Y) = X log(X^T Y)$$
(10)

#### 2.10 测地距离

对于点 Y,若  $\text{Log}_X(Y) = V$ ,那么有  $\text{Exp}_X(V) = Y$ ,我们可以写出 X 到 Y 的测地线方程:

$$\gamma(t) = X \exp\left(tX^T V\right) \tag{11}$$

其中  $\gamma(0) = X$ ,  $\gamma(1) = Y$ , 那么 X 到 Y 的测地距离为:

$$\operatorname{dist}(X,Y) = \int_0^1 \|\gamma'(t)\|_{\gamma(t)} \, \mathrm{d}t$$

$$= \int_0^1 \|\gamma(t)X^T V\|_{\gamma(t)} \, \mathrm{d}t$$

$$= \int_0^1 \|V\|_{\gamma(t)} \, \mathrm{d}t$$

$$= \|V\|$$
(12)

由此可见 V 的模长 ||V|| 就是 X 到 Y 的测地距离。

我们闲得无聊可以继续往下算, 先设  $\exp(\theta[n]_{\times}) = X^T Y$ , 那么有:

$$\operatorname{dist}(X,Y)^{2} = \langle X\theta[n]_{\times}, X\theta[n]_{\times} \rangle$$

$$= \theta^{2} \operatorname{tr}\left([n]_{\times}^{T} \cdot [n]_{\times}\right)$$

$$= 2\theta^{2}$$
(13)

也就是说 X 到 Y 的测地距离为  $\sqrt{2}\theta$ , 这里的  $\theta$  是矩阵  $X^TY$  的旋转角。

3 流形优化算法 8

### 3 流形优化算法

#### 3.1 黎曼最速下降法

黎曼最速下降法以  $x_k$  处的负黎曼梯度方向为搜索方向  $\eta_k = -\operatorname{grad} f\left(x_k\right)$ ,然后通过线搜索寻找合适的步长  $t_k$ ,最后通过指数映射将切向量  $t_k\eta_k$  映射到流形  $\mathcal{M}$  上,作为下一个迭代点  $x_{k+1} = \operatorname{Exp}_{x_k}(t_k\eta_k)$ 。

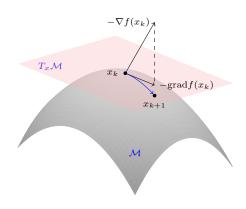


图 4: 黎曼最速下降法

#### Algorithm 1 黎曼最速下降法

- 1: Construct an initial  $x_0 \in \mathcal{M}$
- 2: **for**  $k = 0, 1, 2, \dots$  **do**
- 3:  $\eta_k = -\operatorname{grad} f(x_k)$

▷ 计算搜索方向

4: Choose  $t_k > 0$ 

▷ 计算 Armijo 步长

5:  $x_{k+1} = \operatorname{Exp}_{x_k}(t_k \eta_k)$ 

▷ 映射回流形上

6: end for

#### 3.2 黎曼牛顿法

黎曼流形上的牛顿迭代步如下:

$$x_{k+1} = x_k - (\text{Hess } f(x_k))^{-1} [\text{grad } f(x_k)]$$
 (14)

#### 3.3 原问题求解

由于原问题中的 Hess 阵恒为 0,因此不能直接使用牛顿法,这里我们采用拟牛顿法进行求解。此外为了加快算法的收敛性,我们用 Huber 函数近似代替绝对值函数。该程序可通过调用 Manopt 优化库 实现。

4 附录

### 4 附录

#### 4.1 测地线的计算

计算 SO(3) 流形上以 X 为起点,沿切向量 H 方向延伸的测地线方程。

$$\gamma^T(t) \cdot \gamma(t) = I \tag{15}$$

9

$$\dot{\gamma}^T(t) \cdot \gamma(t) + \gamma^T(t) \cdot \dot{\gamma}(t) = 0 \tag{16}$$

设  $\Omega(t) = \gamma^T(t) \cdot \dot{\gamma}(t)$ , 显然  $\Omega(t)$  是反对称矩阵, 也有:

$$\dot{\gamma}(t) = \gamma(t) \cdot \Omega(t) \tag{17}$$

 $\dot{\gamma}(t)$  显然是属于切平面  $T_X$ SO(3) 的,因此沿曲线导数就是它本身:

$$\gamma'(t) = \mathcal{P}_{T_{\gamma(t)}\mathcal{M}}\left(\dot{\gamma}\left(t\right)\right) = \dot{\gamma}(t) \tag{18}$$

于是可以计算:

$$\gamma''(t) = \mathcal{P}_{T_{\gamma(t)}\mathcal{M}}\left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}\gamma'(t)\right) 
= \mathcal{P}_{T_{\gamma(t)}\mathcal{M}}\left(\ddot{\gamma}(t)\right) 
= \mathcal{P}_{T_{\gamma(t)}\mathcal{M}}\left(\dot{\gamma}(t)\cdot\Omega(t) + \gamma(t)\cdot\dot{\Omega}(t)\right)$$
(19)

上文提到过投影的计算公式为:

$$\mathcal{P}_{T_X SO(3)}(M) = X \text{skew}(X^T M)$$

可计算得:

$$\gamma^{T}(t) \left( \dot{\gamma}(t) \cdot \Omega(t) + \gamma(t) \cdot \dot{\Omega}(t) \right)$$

$$= \gamma^{T}(t) \cdot \dot{\gamma}(t) \cdot \Omega(t) + \gamma^{T}(t) \cdot \gamma(t) \cdot \dot{\Omega}(t)$$

$$= \Omega^{2}(t) + \dot{\Omega}(t)$$
(20)

由于  $\Omega^2(t)$  为对称阵,  $\dot{\Omega}(t)$  为反对称阵, 因此有:

$$\gamma''(t) = \gamma(t)$$
skew  $\left(\Omega^2(t) + \dot{\Omega}(t)\right) = \gamma(t) \cdot \dot{\Omega}(t)$  (21)

$$\dot{\Omega}(t) = \gamma^T(t)\gamma''(t) \tag{22}$$

由于  $\gamma(t)$  为测地线,有  $\gamma''(t) = 0$ ,于是可推导出:

$$\Omega(t) = \gamma^T(0) \cdot \dot{\gamma}(0) = X^T H \tag{23}$$

解微分方程  $\gamma(t) \cdot \Omega = \dot{\gamma}(t)$  得:

$$\gamma(t) = X \exp(tX^T H) \tag{24}$$

5 相关书籍推荐 10

### 5 相关书籍推荐

[Hu et al., 2019] 是袁亚湘团队对流形优化的一个简要介绍,可以看一 看作为入门。

[Boumal, 2020] 最近新出的一本介绍流形优化的书,排版精美内容详实,如果想深入了解的话强烈推荐看这本书。

[Absil et al., 2008] 为数不多介绍矩阵流形的书,也可以看一看。

[Boumal and Absil, 2011] 主要是 SO(3) 上的流形优化。

[Solà et al., 2020] 这个从机器人应用角度来介绍 SO(3) 上的李群理论。 [Boumal et al., 2013] 是一个 MATLAB 的流形优化库,可以快速上手。

## 参考文献

- [Absil et al., 2008] Absil, P.-A., Mahony, R., and Sepulchre, R. (2008). Optimization algorithms on matrix manifolds. Princeton University Press, Princeton, N.J.; Woodstock. OCLC: ocn174129993.
- [Boumal, 2020] Boumal, N. (2020). An introduction to optimization on smooth manifolds. *Available online*, Aug, page 310.
- [Boumal and Absil, 2011] Boumal, N. and Absil, P. A. (2011). A discrete regression method on manifolds and its application to data on SO(n). *IFAC Proceedings Volumes*, 44(1):2284–2289.
- [Boumal et al., 2013] Boumal, N., Mishra, B., Absil, P.-A., and Sepulchre, R. (2013). Manopt, a Matlab toolbox for optimization on manifolds. arXiv:1308.5200 [cs, math, stat]. arXiv: 1308.5200.
- [Hu et al., 2019] Hu, J., Liu, X., Wen, Z., and Yuan, Y. (2019). A Brief Introduction to Manifold Optimization. arXiv:1906.05450 [math]. arXiv: 1906.05450.
- [Solà et al., 2020] Solà, J., Deray, J., and Atchuthan, D. (2020). A micro Lie theory for state estimation in robotics. arXiv:1812.01537 [cs]. arXiv: 1812.01537.