

• 模拟多体系统 VI 将多体系统运动方程重构为高斯-E-L 程程，并将 forward integration 转换为寻根问题。该 VI 保持系统基本特性，更加精确可靠（精度、能量）。当前反向算法计算复杂度为 $O(n^3)$ ，本文提出的方法推导了一种拟牛顿算法解决 DEL 的寻根问题，并以级联拓扑形式机器化。创新点在于 DEL 的计算估计可以转化为 discrete inverse dynamic problem。与此同时，approximation of inverse Jacobian 转化为 continuous forward dynamic problem。受逆归-牛顿迭代 RNEA 算法和 Articulated Body Algorithm 启发；推导各个体 DEL egs. Inverse and Forward Dynamic problem 计算复杂度为 $O(n)$ 。
ABA

3/3.

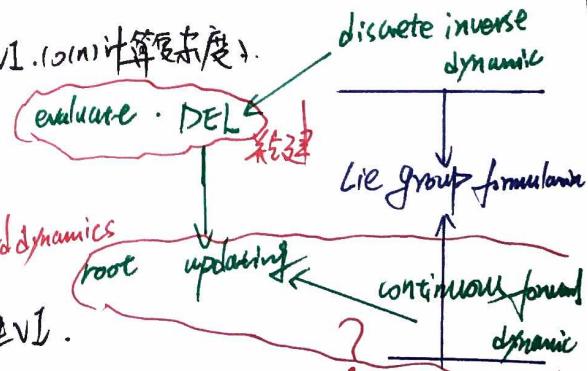
我们解决复杂多体系统精确高效之模拟问题（通常称为运动学问题），现有方法使用拉格朗日形式（以坐标下动能减势能）并基于最小作用原理推导 E-L 二阶微分方程。任意时刻系统状态由给定初值的线性运动方程求得。但如何长时间保持系统能量恒定是关键挑战。特别是高斯时间仿真，即使使用较先进算法求解 ODE，由于误差积累最终产生一些偏差（见 free and wip 的连杆例子）。为了解决这个问题，McNeil 引入高斯 Lagrangian 用于短时间间隔近似其积分。并由此直接得到 DEL egs. 他们利用基于 DEL 的 VI 是辛的能量守恒 [E1, 2]。不幸的是，尽管 VI 和稳定，但仍有计算复杂性。VI 将运动方程和积分转化为 root-finding problem，在以下方面引入复杂性：(1) the evaluation of DEL (2) computation of their gradient (Jacobian) (3) J+。尽管存在估计 DEL 方程有效之算法，但他们不使用广义坐标而是将每一个体视为 freebody 并使用约束 to enforce joints [6, 4, 5]。当 multibody sys 和 joint constraints 增加将变得尤为复杂。最近 Johnson 和 Murphey [6] 提出了一种 scalable VI。在广义坐标下表示 DEL egs. By representing the multibody sys as a tree structure in generalized coordinates. They showed that DEL + gradient + Hessian of the Lagrangian can be calculated recursively # 算法复杂度为 $O(n^2)$ ← evaluate DEL. $(n^3) \leftarrow$ compute Jacobian (计算复杂度较高)。本文提出的新方法适用于多体系统和平行 VI. ($O(n)$ 计算复杂度)。

并受 RNEA 和 ABA 启发。We formulate the DEL eg individually for each body.

通过杆连接关系优势，使用线性时间中的高斯进动法计算 DEL。the same recursive representation is applied to update the root using an impulse-based forward dynamics algorithm. ? (结合上述方法，我们提出 O(n) 的牛顿法专用于寻 DEL 根，从而得到线性 VI.)

我们该算法与最新的广义坐标 VI 对比 [6]，结果表明 10 dof 快 15 倍，200 dof 快 32 倍。（相同寻根方法）。

10 dof 快 5.3 倍，100 dof 快 33 倍。（新的拟牛顿法寻根）
因为利用了 impulse-based forward dynamic algorithm. .



附录

1) 建立在高斯力学和 VI。我们需要描述高斯力学标准语言。→ Lie group representation.

2.1 VI in Gc.

lagrangian. $L(q, \dot{q}) \in R$, generalized coordinates $q \in R^n$. 对于 continuous-time sys. 最小作用原理表明
系统遵循最小作用积分 $\int_{t_0}^{t_1} L(q(t), \dot{q}(t)) dt$ 轨迹. 然而, 当我们在计算机上模拟时, 力场必须采用高斯时间步. 大胆地
想像是离散的运动轨迹, 该高斯轨迹通过以下作用积分来最小化.

定高斯拉格朗日近似 $L(q^{k+1}, \dot{q}^{k+1}) \Delta t$ 上的积分.

$$L_d(q^k, q^{k+1}) \approx \int_{k\Delta t}^{(k+1)\Delta t} L(q(t), \dot{q}(t)) dt. \quad (1)$$

定作用积分 (action sum) $\sum_{k=0}^{N-1} L(q^k, q^{k+1})$

Minimizing the action sum w.r.t q^{k+1} , 我们得到 E-L eq:

$$D_2 L_d(q^{k+1}, q^k) + D_1 L_d(q^k, q^{k+1}) = 0. \quad (2)$$

$D_i : R \rightarrow R^n$ differential operator w.r.t the i -th parameter.

从而我们可以计算 $D_1 L_d$. 注意边界位型 q^0 和 q^N 不变 [6].

高斯法代替了对 E-L 进行数值积分以模拟轨迹的方法.

解决 root-finding problem.

具体说来 Given q^{k-1} 和 q^k , q^{k+1} 由以下步骤又给定. $f(q^{k+1}) = D_2 L_d(q^{k+1}, q^k) + D_1 L_d(q^k, q^{k+1}) = 0$. [2].

VI vs. Euler & R-K 更类似于向量量形为而高斯之后反而 Noether's 定理. VI 和一种几何方程是 DEL eq. 起着
约束的作用. 且使高斯之流在约束流形上 $f(q^{k+1}) = 0$. 从这个意义上, 根本问题不再是反馈控制器, 而下一个时间步找到
物理上正确的位型. DEL eq 用方程构造控制律指示, 给定向往型距离形变化. 传统积分方法有颤抖产生, 仅考虑当前状态和变化率.
从而导致误差积累.

(2) 采用 Newton's method.

AI.

1. 初值 q^0 .

2. do

3. Evaluate $f(q^{k+1}) \xleftarrow{\text{O}(n^2)}$

4. if $\|f(q^{k+1})\| < \epsilon$. return q^{k+1}

5. update $q^{k+1} \leftarrow q^{k+1} - \underbrace{\begin{bmatrix} I & f(q^{k+1}) \end{bmatrix}^{-1} f(q^{k+1})}_{\text{O}(n^3)}$

6. while $\text{num} < \text{max}$.

$\text{O}(n^2)$

$\text{O}(n^3)$

为避免计算它, 可以先将和

双线性法来近似 J^{-1} . 在 § 3.2,

3) linear-time 来近似 J^{-1} .

2.2 VI in SE(3).

在下节我们介绍 linear-time root-finding 算法 (利用为每个 body 重构 DEL eq).

我们从 single rigid body 开始.

刚体位型 $T = [R \ P] \in SE(3)$. $R \in SO(3)$, $P \in R^3$.

The spatial velocity $V = (\omega, v) \in SE(3)$, $V = \begin{pmatrix} \omega \\ v \end{pmatrix}$, $[V] = \begin{bmatrix} \hat{\omega} & v \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$, $\hat{\omega} \in SO(3)$, $v \in R^3$. linear velocity
angular velocity

Lagrangian of Rigid Body. $L(T, V) = \frac{1}{2} V^T G V - P(T)$. $D: SE(3) \rightarrow R$, G is spatial inertial matrix *
 $G = \begin{bmatrix} I & 0 \\ 0 & J \end{bmatrix}$, J is inertia matrix · (com)

类似地，DL表达式为 $L_d(T^k, T^{k+1}) \approx \int_{k\Delta t}^{(k+1)\Delta t} L(T, V) dt$. 利用梯形公式近似. $L_d(T^k, T^{k+1}) = \frac{\Delta t}{2} [L(T^k, V^k) + L(T^{k+1}, V^{k+1})]$

V^k 定义为 $V^k = \frac{1}{\Delta t} \log(\Delta T^k)$. 且 $\Delta T^k = (T^k)^{-1} T^{k+1}$, (10) displacement of rb during t_k and t_{k+1} .

为了求解计算 δV^k :

对 log map 的表达式为 $(\frac{\partial}{\partial T} \log T)[W] = d \log_V ([W] \exp(-V))$, (11).
 (11, 14). $\rightarrow V = \log T$
 We see (3), arbitrary twist.

$\Rightarrow ad_V(W) = [V][W] - [W][V]$. $d \log_V$ 表示为 $[d \log_V] = \sum_{j=0}^{\infty} \frac{B_j^k}{j!} [ad_V]^j$; $[ad_V] = \begin{bmatrix} \hat{\omega} & 0 \\ 0 & \hat{\omega} \end{bmatrix}$

使用 (10), (11). δV^k 可表示为 $\delta V^k = \frac{1}{\Delta t} d \log_{\delta V^k} (-T^{k-1} S T^k + Ad \exp([v^k])(T^{k+1} T^{k+1}))$ (114).

$$Ad_T V = T[V] T^{-1}$$

$$[Ad_T V] = \begin{bmatrix} R & 0 \\ \hat{P} R & R \end{bmatrix}$$

再由 (9), (10), (114) 推出 DEL eq. $D_2 L_d(T^{k+1}, T^k) + D_1 L_d(T^k, T^{k+1}) = 0$ (16.a)

$$D_2 L_d(T^{k+1}, T^k) = -[Ad \exp([v^{k+1}])]^T [d \log_{\delta V^k}]^T G V^{k+1} + \frac{\Delta t}{2} T^{k+1} P(T^k). \quad (16.b)$$

$$D_1 L_d(T^k, T^{k+1}) = [d \log_{\delta V^k}]^T G V^k + \frac{\Delta t}{2} T^k P(T^k) \quad (16.c).$$

且对于受控系统. 由 Lagrange-d'Alembert 原理 (11):

$$D_2 L_d(T^{k+1}, T^k) + D_1 L_d(T^k, T^{k+1}) + F^k = 0. \quad (17). \text{ 其中 } F^k \in \text{se}^3 \text{ 表示在时间间隔 } \Delta t \text{ 上的外力}.$$

Linear-Time VI.

我们引入新的线性时间VI(在每个 t_k 求解式 (13)). 该VI由两个 linear-time 算法组成. 用于 evaluating DEL eq 和 updating the root # 我们首先以递归方式推导多体系统的 DEL 方程. 从而得到一个线性时间算法来估计 f_{1g} . 接下来.

我们介绍一种 impulse-based dynamic algorithm 计算下一个位型. 我们提出一种新的线性时间拟牛顿寻根方法求 DEL 根.

基于冲量的力学算法

3.1. Linear-time evaluation of DEL eq.

如果将 $f_{1g}=0$ 视作 initial 约束. 则任何非零的 f_{1g} 都代表了一种 residual impulse 残余冲量违反了运动方程. 这样. 估算 f_{1g} 可以被看作一个离散的运动学问题. 给定 $q^{k+1}, q^k, \dot{q}^{k+1}$ 计算残余冲量. 我们推导了一个递归 DEL 方程. 使用递归牛顿迭代算法来求解式 (17, 18). 假设多体系统可以表示为一个树结构. (其中 each body 最多具有一个父级和所含数量子级连结至后). 我们目标是拓展 (17) 式去完整地对结构的运动学.

我们从刚体位型的逆向运动开始， $\{i\}$ 为空间固定的惯性坐标架， $\{i\}$ 表示为树结构中 i -th 刚体坐标架
 \{i\} 为第 i 个体的刚体坐标架。系统中刚体位型表示为

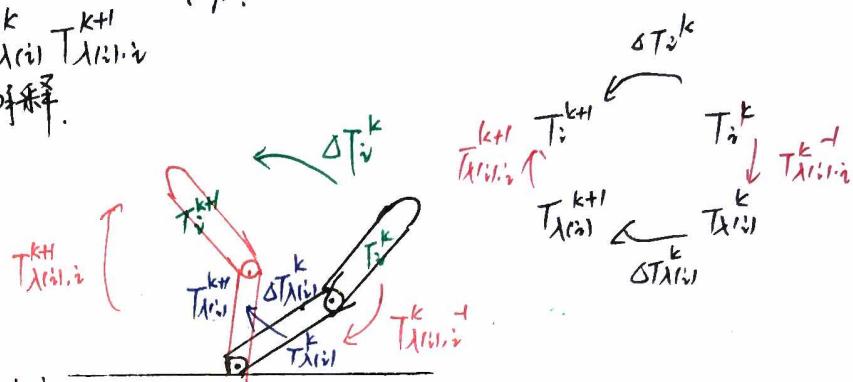
$$T_i^k = T_{\lambda(i)}^k T_{\lambda(i),i}^k \quad (18)$$

q_i^k ?

其中 T_i^k 和 $T_{\lambda(i)}^k$ 为惯性坐标架到 $\{i\}$ 的刚体变换， $T_{\lambda(i),i}^k$ 表示从 $\{i\}$ 到 $\{i\}$ 的变换（当 i -th 关节位型 q_i^{k+1} 的函数）。

从(18)式，刚体位型位移可以写作 $\Delta T_i^k = (T_{\lambda(i),i}^{-1})^k \Delta T_{\lambda(i)}^k T_{\lambda(i),i}^{k+1}$ (19) 。

图 1.1(a) 给出 ΔT_i^k 和 $\Delta T_{\lambda(i)}^k$ 的位型位移几何解释。



将(19)代入式(10)我们计算得到 i -th 刚体的平均速度

$$v_i^k = \frac{1}{\Delta t} \log(\Delta T_i^k) \text{ 由 } \log \text{ map.}$$

与连续速度 $v_i = S_i \dot{q}_i$ 不同 (S_i 为 joint Jacobian [13]), 平均速度计算关于 q_i^{k+1} 是隐式的。使用 $d\log$ 是使 DEL 关节 q^{k+1} 隐式而关键。对于多体系统中的刚体，impulse term F_i^k 包括父连接杆转动的冲量，以及体的相对连接杆的冲量 F_c^k ，以及环境所施加的瞬时 impulses $F_i^{\text{ext},k}$ (如图 1(b))。

$$F_i^k = F_i^k - \sum_{c \in O(i)} \text{Ad}_{T_{i,c}}^k F_c^k + F_c^k + F_i^{\text{ext},k} \quad (20)$$

注意 F_i^k 为体坐标系下的冲量，所以对 F_c^k 需要些校正的坐标变换。 $[\text{Ad}_{T_{i,c}}^{-1}]^T F_c^k$ 。将这些力代入公式(17)并使

用 16(b) 和 16(c)，我们得到了 i -th body root 运动方程。

$$F_i^k = \mu_i^k - [\text{Ad} \exp(\Delta t v_i^{k+1})]^T \mu_i^{k+1} + \sum_{c \in O(i)} [\text{Ad}_{T_{i,c}}^{-1}]^T F_c^k - F_i^{\text{ext},k} \quad (21a)$$

$$\mu_i^k = [\frac{d \log}{dt} v_i^k]^T G_i V_i^k \quad (21b)$$

其中 μ_i^k 为 body i 的离散动量，关节位型 q_i^{k+1} 所需的 fix impulse 由 $S_i^T F_i^k$ 给出，其中 $S_i \in \mathbb{R}^{6 \times n_i}$ 为 i -th joint Jacobian [13]。

若考虑关节摩擦和运动 Q_i^k ，残余冲量计算： $f_i = S_i^T F_i^k - Q_i^k \cdot \underline{ER}^{n_i}$?

算法总结了逆时间，我们将其称为离散逆时间运动算法。主要由前向、反向递归构成。前向计算每个 body root 速度。

反向计算关节间阻力。假设每个关节自由度为 1，则复杂度为 $O(n)$ 。

A2. DRNEA

1. for $i = 1 \rightarrow n$ do.
2. $T_{\lambda(i), i}^{k+1}$ = function of q_i^{k+1} .
3. $\Delta T_i^k = [T_{\lambda(i), i}^k]^T \Delta T_{\lambda(i)}^k T_{\lambda(i), i}^{k+1}$
4. $V^k = \frac{1}{\Delta t} \log(\Delta T_i^k)$.
5. end for
6. for $i = n \rightarrow 1$ do.
7. $M_i^k = [\Delta \log(\Delta T_i^k)]^T A_i V_i^k$
8. $F_i^k = M_i^k - [Ad \exp(\Delta V_i^{k-1})] M_i^{k+1} - F_i^{\text{ext}, k} + \sum_{c \in \text{coll}} [Ad T_{i, c}^{k+1}]^T F_c^k$.
9. $f_i = S_i^T F_i^k - Q_i^k$.
10. end for

3.2. Root updating

除了计算 f_i^{k+1} , 半隐式算法还需计算 Jacobian, 它也是每次迭代计算中的瓶颈. 在这里, 我们提出一种递归冲量法. 为了在线性时间内更新根, 我们将当前迭代为 k . 下个时间步位型估计为 $q_{(1)}^{k+1}$. 对 DLT 计算残余冲量 $f(q_{(1)}^{k+1}) = e_{(1)}$. 如果 $e_{(1)} > 0$ 或小于容许值, $e_{(1)}^{k+1}$ 为下一位型满足 DLT 误差. 反之, $e_{(1)}^{k+1}$ 仍需步进更新法 (lines). 如果我们施加负 residual force. $-e_{(1)}/\Delta t$, 那么我们得到 $q_{(1)}^{k+1}$, applying such force to the sys can be done by continuous forward dynamics in linear-time (23).

利用 $\frac{1}{\Delta t}(q^k - q^{k-1})$ 近似 \dot{q}^k , 通过滑形运动学方程用以计算线加速度 $\ddot{q}^k = M^{-1}(q^k)(-C(q^k, \dot{q}^k)\dot{q}^k + Q)$ (23).

再使用三阶差分 $q^{k+1} = \Delta t^2 \ddot{q}^k + 2q^k - q^{k-1}$, 并结合 (23) 改善对根的估计.

$$q_{(1)}^{k+1} = \Delta t^2 M^{-1}(q^k)(-C(q^k, \dot{q}^k)\dot{q}^k + Q - \frac{1}{\Delta t} \frac{e_{(1)}}{\Delta t}) + 2q^k - q^{k-1} \quad (24).$$

化简合并. $q_{(1)}^{k+1} = q_{(1)}^{k+1} - \Delta t M^{-1}(q^k) e_{(1)}$. 得到更新规则.

其中 $\Delta t M^{-1}(q^k) e_{(1)}$ 可以使用 Featherstone (23) 提出的 recursive impulse-based dynamics.

(ABL 算法: articulated body inertia algorithm).

计算, 线加速度为 $q_{(1)}^{k+1}$. 特别地, ABL 是种运动学方法计算式 (23). if 我们让 $\dot{q} = 0$. (忽略 Coriolis) 及 $Q = \Delta t e_{(1)}$, ABL 将返回精确的 $\Delta t M^{-1}(q^k) e_{(1)}$. 该算法相对地, J^{-1} 由 $\Delta t M^{-1}$ 近似. 不过我们 RIQN (Recursive impulse-based Quasi-Newton method).

A3. RQN

1. initial guess. q_0^{k+1}
2. do
3. use DRNEA to evaluate $e - f(q^{k+1})$
4. if $|e| < \epsilon$ return q^{k+1} type?
5. use ABL to compute $\Delta t M^{-1}(q^{k+1}) e$.
6. update $q^{k+1} \leftarrow q^{k+1} - \Delta t M^{-1}(q^{k+1}) e$.
7. while $|e| > \epsilon$

3.3. Initial Guess.

牛顿型算法需要较好初值. 对于 RZQN 和 DRNEA 有以下几种初值:
① 使用前一型作为下一位而初值 $\dot{q}_{(0)}^{k+1} = \dot{q}^k$.
② 由显式欧拉积分 $\ddot{q}_{(0)}^{k+1} = q^k + \Delta t \cdot \dot{q}^k, \dot{q}^k \approx \frac{1}{\Delta t}(q^k - q^{k-1})$. ③ 由 $\ddot{q}^k = M^{-1}(c + \tau)$ 计算加速度, 并利用半隐式 Euler 积分
 $\dot{q}^{k+1} = \dot{q}^k + \Delta t \ddot{q}^k$, 由 $\ddot{q}_{(0)}^{k+1} = \dot{q}^k + \Delta t \ddot{q}^{k+1}$.

数值实验

实验 RZQN 和 DRNEA 并与现有算法进行对比 (所有实验 time-step 1ms).

4.1 算法在 DART [7, 8] 实现. DART 是多体运动 C++ 源库, 所有代码见 github.

4.2 首先我们验证了 VI 的能量守恒. 例如图, 由链转动机构成. RZQN vs semi-implicit method.

4.3 性能对比.

影响 VI 收敛因子是 ① DEL of \dot{q}^{k+1} .

② J^{-1} .

使用 RZQN 和 J^{-1} 结合

对于①, 我们将 DRNEA 与 scalable VI 对比.

- ① DRNEA vs SVI. ② Newton + DRNEA
- ③ Broyden + DRNEA ④ RZQN + DRNEA

对于②, 我们比较 RZQN 与 Newton's & Broyden method.

Newton's method 需 exact Jacobian of DEL, 当结合 DRNEA, 为公平起见.

我们选择了计算 DEL of w.r.t. \dot{q}^{k+1} 与类的逆归算法. 见附录.

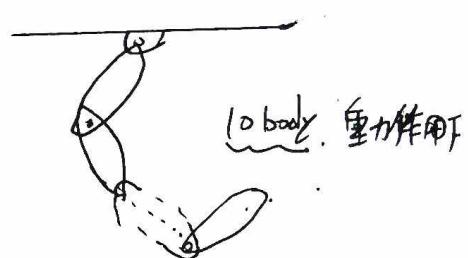
4.4 收敛性.

In Newton's method, 我们考察了 RZQN 的收敛速度. 检查误差 $\| \dot{q}^{k+1} \| = \text{error}$ 在不同步的 DEL of (迭代中). 对于为了定量可见 (quantitatively visible convergence), 使用 $\dot{q}_0^{k+1} = 0$ 代替 §3.3 中初值. 图 4.4 显示在容许范围内, RZQN 收敛慢于 Newton's method. 这是符合预期的. 牛顿法具有 quadratic convergence rate, 不论怎样都比半场快. 但在 4.3 节中, DRNEA + RZQN = 2.7 ms > 1 ms. Newton + DRNEA > RZQN + DRNEA.

在规定时间 (cpu time). 图 4.4 显示随时间步长的平均单根迭代次数. Newton's 比 RZQN 需更多的迭代步数.

结论

未来研究一是将 linear-time VI 应用到约束运动 (先). 对 contacts or closed-loop chains, forward 动力学处理起来更简单. 动力学方法是向前 DEL 传递, 约束使用 Lagrangian multipliers [1, 2]. 为了继承 RZQN 优势, 一种可能的方法是使用 impulse-based forward dynamic 类似思路来求解约束力. RZQN 重视利用更长时间步长的 VI 改善. 而随时间步长获得更好性能. 但是改变时间步长也许会对稳定性产生负面影响 [15, 21].



(a) body. 重力作用下

易于实现的标准算法.