文章编号:1000-8152(2012)11-1433-07

### 旋转球与乒乓球台/球拍的反弹模型

任艳青<sup>1</sup>,徐 德<sup>1,2</sup>,谭 民<sup>1</sup>

(1. 中国科学院自动化研究所复杂系统管理与控制国家重点实验室,北京100190;

2. 中国科学院 自动化研究所 精密感知与控制研究中心, 北京 100190)

**摘要:**本文在对乒乓球与球台/球拍反弹过程的受力、冲量、冲量矩分析的基础上,提出"临界摩擦角"的概念, 并利用"临界摩擦角"给出乒乓球与球台/球拍之间是滚动还是滑动的判定条件,从而进一步得到乒乓球与球台/球 拍之间的物理反弹模型.另外,通过学习算法,利用多元线性回归得到了一种反弹模型.最后通过参数估计、试验验 证、误差分析,证明了两种反弹模型的有效性.

关键词: 乒乓球机器人; 反弹模型; 临界摩擦角; 多元线性回归; 参数估计

中图分类号: TP273 文献标识码: A

#### Rebound model between spinning table tennis ball and table/racket

REN Yan-qing<sup>1</sup>, XU De<sup>1,2</sup>, TAN Min<sup>1</sup>

(1. State Key Laboratory of Management and Control for Complex Systems, Institute of Automation,

Chinese Academy of Sciences, Beijing 100190, China;

2. Research Center of Precision Sensing and Control, Institute of Automation, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100190, China)

**Abstract:** Based on the stress, impulse, and impulse moment received by a spinning table tennis ball from the table/racket in the rebound process, a concept of 'critical friction angle' is introduced and a criterion is put forward to distinguish the types of the friction effects, thus a physical rebound model is built. In addition, a linear rebound model is obtained through the learning algorithm and multiple linear regressions. Experiments and the error analysis validate the effectiveness of the two rebound models.

Key words: table tennis robot; rebound model; critical friction angle; multiple linear regressions; parameter estimation

#### 1 引言(Introduction)

因乒乓球的快速性和准确性均对打乒乓球机器 人提出了很高的要求,因此吸引了国内外很多研究 人员的关注.文献[1]从视觉系统、控制系统、执行结 构等方面对国内外乒乓球机器人的研究现状进行了 综述.

利用机器人打乒乓球,需要解决快速运动乒乓球的跟踪、轨迹预测以及控制机器人击球等问题<sup>[2]</sup>.也就是说,对于机器人来讲,与人对打的任务可以划分为以下几个子任务:1)通过视觉传感器(一般是高速智能相机)获取乒乓球的飞行轨迹,然后进行图像处理,测量乒乓球的位置、速度、角速度等飞行状态;2)利用测量得到的乒乓球的飞行状态和对乒乓球飞行轨迹的分析,预测乒乓球下一阶段的飞行轨迹,即位置、速度、角速度等状态;3)对机器人进行运动规划,控制机器人在一定时间内,以一定的姿态在一定的位置击打乒乓球,并达到一定的击球指标.

从打乒乓球机器人的控制过程可知,乒乓球与球 台/球拍的反弹模型对于准确预测乒乓球的飞行轨 迹、规划机器人的运动控制方案均起着非常重要的 作用. 乒乓球与球台/球拍碰撞后, 乒乓球在摩擦力 的作用下产生一定的旋转量,因此反弹后的乒乓球 轨迹会在马格努斯力的影响下发生一定的偏转.因 此乒乓球与球台/球拍的反弹模型吸引了很多研究 人员的关注. Zhang等<sup>[3]</sup>假设平行于接触平面的两个 方向上的速度在碰撞前后成线性关系,在碰撞平面 的法线方向上,利用弹性恢复系数得到碰撞后的速 度. 文献[4]中指出乒乓球在与桌面反弹的过程中会 有一定的能量损失,并将能量(速度)的损失用水平 方向上的速度损失率和竖直方向上的恢复系数来描 述. 以上两种模型均未考虑乒乓球的旋转, 限制了其 使用范围. Andersson在文献[5]中指出反弹结果是由 来球速度、角速度、乒乓球和球台的特性决定的,在 接触平面的法线方向上,反弹后的状态主要是由恢 复系数决定,在水平方向上,球的反弹速度是由球的 旋转速度、球台的摩擦系数、竖直方向的反弹参数 决定. 但Andersson仅给出定性理论. 未给出反弹模 型的解析表达式. 文献[6-7]通过分析乒乓球与击球

收稿日期: 2012-03-20; 收修改稿日期: 2012-05-10. 基金项目: 国家自然科学基金资助项目(61075035, 61273337).

面的接触类型,给出了乒乓球与击球面之间是滚动 还是滑动的判定条件,并得到了反弹模型的解析表 达式,但文中做了诸多假设限制了模型的适用范围.

#### 2 问题分析(Problem analysis)

对乒乓球与某一平面的碰撞过程进行分析的难 点在于:1)能量转化过程比较复杂:乒乓球本身是 有弹性的,接触平面也可能具有弹性,当乒乓球与击 球面接触时,乒乓球的动能是否会转化为弹性势能, 有多少转化为弹性势能是难以确定的;2)乒乓球与 击球面之间的相对运动是滑动、滚动还是两者结合 不容易确定;3)乒乓球与击球面之间是否存在摩擦 力,摩擦力的大小是多少不容易确定.这些问题的不 确定性给建模带来一定困难.

物理学家在这方面进行了深入的研究并取得了 一些科研成果. Garwin<sup>[8]</sup>提出平行于接触平面方向 上的"恢复系数",并提出一种方法从实验数据来 检测球与平面之间的相互作用是滑动、滚动还是两 个结合; 以及动能是否存储为弹性势能. Brody<sup>[9]</sup>在 不考虑球压缩的情况下,研究了平面摩擦的作用效 果,得出了两者之间是滚动摩擦的条件,该条件与反 弹前的平移和滚动速度有关. Cross<sup>[10-11]</sup>对具备各种 特性的球和固定平面的作用情况进行了分析,对二 者之间的相互作用力、竖直方向的恢复系数等进行 了深入的研究.从以上文献可以得知,摩擦力和弹力 在反弹过程中起决定性作用. 在球台的反弹过程中, 摩擦力起主要作用,其大小取决于乒乓球和球台之 间的相对运动是滚动、滑动还是二者结合;而在乒 乓球与球拍的反弹过程中,弹力起主要作用.体育学 家们也进行了诸多研究,得出了很多定性结果.例如 文献[12]利用旋转量值定理分析了乒乓球与球拍的 碰撞过程,提出击球摩擦角的定义并定性讨论了击 球摩擦角对出球速度、旋转效应、击球动作等的影 响.

本文在文献[6-7]的基础上,提出"临界摩擦角"的概念,并利用"临界摩擦角"给出乒乓球与球台/ 球拍之间是滚动还是滑动的判定条件,从而进一步 得到乒乓球与球台/球拍之间的物理反弹模型.另外, 通过学习算法,利用多元线性回归得到了一种反弹 模型.最后通过参数估计、试验验证、误差分析,证 明了两种反弹模型的有效性.

#### 3 临界摩擦角(Critical friction angle)

## **3.1** 临界摩擦角的定义(Definition of critical friction angle)

当飞行中的乒乓球向一定的击球面击去时,假设 来球速度与击球面法线方向的夹角为α,当α大于等 于φ时,乒乓球与击球面之间的相对运动是滑动,当 α小于φ,两者之间发生滚动,这个角φ被称为是临界 摩擦角.临界摩擦角与接触平面的材质和乒乓球的 特性有关,尤其与接触面的摩擦系数和反弹系数关系密切,下面将给出其解析表达式的推导过程.

## **3.2** 临界摩擦角的推导过程(Derivation of critical friction angle)

本小节以乒乓球与球台的反弹过程(如图1所示)为例给出临界摩擦角的求解过程. 首先建立世界坐标系,球台的长边为X轴,短边为Y轴,垂直于球台平面朝上为Z轴正方向,并假设根据飞行轨迹获得的乒乓球入射速度为Vi和角速度为wi,碰撞后乒乓球的出球速度为Ve、角速度为we,速度和角速度在X,Y,Z轴的分量分别用下标x,y,z表示,例如来球速度在乒乓球台法线方向即Z轴上的分量为Viz.入射和出射的变量分别用下标i和e表示.





## Fig. 1 Rebound phenomenon between the table tennis ball and the table

乒乓球与球台碰撞过程中, 乒乓球不断挤压球 台, Z轴速度逐渐变小, 当到达最低点*M*时, 乒乓球 在Z轴速度分量等于零即 $V_{iz} = 0$ . 如果不考虑乒乓 球的旋转, 乒乓球可作为质点处理. 当考虑球的旋转 信息时, 通过对最低点进行受力分析来分析乒乓球 与球台的反弹过程. 设r为乒乓球的半径, 假设乒乓 球与球台反弹过程中, 乒乓球不发生形变, 则从乒乓 球的球心*O*到接触点*M*的向量为 $\overrightarrow{OM} = (0, 0, -r)^{T}$ , *M*点的运动速度为

$$\boldsymbol{V}_{\mathrm{M}} = \boldsymbol{V} + \overrightarrow{OM} \times \boldsymbol{\omega} = \begin{bmatrix} v_{\mathrm{x}} - r\omega_{\mathrm{y}} \\ v_{\mathrm{y}} + r\omega_{\mathrm{x}} \\ 0 \end{bmatrix},$$

其中 $\boldsymbol{\omega} = [\omega_x \ \omega_y \ \omega_z]$ 为球的角速度.

*M*点在平行于球台方向上的速度如图2所示.由 图2可知,*M*点在球台切向方向的速度为

$$v_{xy} = \sqrt{(v_x - r\omega_y)^2 + (v_y + r\omega_x)^2}$$

且

$$\sin \theta = \frac{v_{\mathrm{x}} - r\omega_{\mathrm{y}}}{\sqrt{(v_{\mathrm{x}} - r\omega_{\mathrm{y}})^2 + (v_{\mathrm{y}} + r\omega_{\mathrm{x}})^2}} = \frac{v_{\mathrm{x}} - r\omega_{\mathrm{y}}}{\|v_{\mathrm{xy}}\|},$$
$$\cos \theta = \frac{v_{\mathrm{y}} + r\omega_{\mathrm{x}}}{\sqrt{(v_{\mathrm{x}} - r\omega_{\mathrm{y}})^2 + (v_{\mathrm{y}} + r\omega_{\mathrm{x}})^2}} = \frac{v_{\mathrm{y}} + r\omega_{\mathrm{x}}}{\|v_{\mathrm{xy}}\|}$$

由文献[6-7]知,乒乓球与球台反弹前后,M点在平 行于球台分量方向的速度方向一致时,乒乓球与球 台之间产生相对滑动,当反弹前后的速度方向不一 致时,乒乓球与球台之间相对滚动,下面通过分析乒 乓球和球台之间相对滑动时的反弹模型获得边界条 件,进而得到临界摩擦角的解析表达式.





#### **3.3** 乒乓球与球台相对滑动时的反弹模型 (Rebound model of spinning ball and table while sliding)

当乒乓球与球台之间是相对滑动时,对M点进 行受力分析.球台对乒乓球有竖直向上的支撑力 N和水平方向上的摩擦力f,假设二者之间的滑动摩 擦系数为µ,则f的大小满足

 $f = \mu N,$ 

其方向与*M*点在击球面切线方向上的速度分量方向 相反. 假设乒乓球的质量为*m*, 乒乓球所受的冲量为 *P*, 乒乓球的转动惯量为 $I = \frac{2}{3}mr^2$ , 乒乓球与球台 的反弹过程如图1所示, 由动量定理和动量矩定理得

$$m\boldsymbol{V}_{\rm e} - m\boldsymbol{V}_{\rm i} = \boldsymbol{P}, \qquad (1)$$

$$I\boldsymbol{\omega}_{\rm e} - I\boldsymbol{\omega}_{\rm i} = O\dot{M} \times \boldsymbol{P}.$$
 (2)

乒乓球在击球面法线方向上的运动与其在平行 于击球面方向上的运动是解耦的,下面本文分别讨 论两个方向上的运动.乒乓球在击球面法线方向上 仅受到支撑力的作用,故其在击球面法线方向的运 动速度变化仅与N有关,假设球台的弹性恢复系数 为e,则有

$$V_{\rm ez} = -eV_{\rm iz}.$$

根据冲量定理,有

 $mV_{\rm ez} - mV_{\rm iz} = P_{\rm z} = \int_0^S N dt = -(1+e)mV_{\rm iz},$ 

其中S为乒乓球与球台碰撞过程的作用周期.

假设乒乓球在平行于击球面方向上所受到的冲量为 $P_{xy}$ ,则由 $f = \mu N$ 和冲量定理,得 $P_{xy}$ 的大小满足

$$mV_{\text{exy}} - mV_{\text{ixy}} = P_{\text{xy}} = -\int_0^S f dt = -\mu \int_0^S N dt = -\mu P_{\text{z}} = (1+e)m\mu V_{\text{iz}}.$$

*P*<sub>xy</sub>的方向与*M*点在球台切线方向的速度*v*<sub>xy</sub>方向 相同,而摩擦力*f*的方向与*v*<sub>xy</sub>方向相反,所以有了 第2个等号后面的负号.由图2知,*X*轴和*Y*轴方向上 的冲量分别为

$$P_{\rm x} = P_{\rm xy} \sin \theta = -\mu |P_{\rm z}| \sin \theta,$$
  
$$P_{\rm y} = P_{\rm xy} \cos \theta = -\mu |P_{\rm z}| \cos \theta,$$

则有

$$\boldsymbol{P} = \begin{bmatrix} P_{\mathrm{x}} \\ P_{\mathrm{y}} \\ P_{\mathrm{z}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\mu |P_{\mathrm{z}}| \sin \theta \\ -\mu |P_{\mathrm{z}}| \cos \theta \\ P_{\mathrm{z}} \end{bmatrix}.$$

将其代入式(1)和式(2)并化简得

$$\begin{split} \mathbf{V}_{\mathrm{e}} &= \mathbf{V}_{\mathrm{i}} + \frac{\mathbf{P}}{m} = \\ \begin{bmatrix} V_{\mathrm{ix}} - (1+e) \left| V_{\mathrm{iz}} \right| \mu \frac{V_{\mathrm{ix}} - r\omega_{\mathrm{iy}}}{\|v_{\mathrm{ixy}}\|} \\ V_{\mathrm{iy}} - (1+e) \left| V_{\mathrm{iz}} \right| \mu \frac{V_{\mathrm{iy}} + r\omega_{\mathrm{ix}}}{\|v_{\mathrm{ixy}}\|} \\ -eV_{\mathrm{iz}} \end{bmatrix}, \\ \mathbf{\omega}_{\mathrm{e}} &= \mathbf{\omega}_{\mathrm{i}} + \frac{\overrightarrow{OM} \times \mathbf{P}}{I} = \\ \begin{bmatrix} \omega_{\mathrm{ix}} - \frac{3(1+e)}{2r} \left| V_{\mathrm{iz}} \right| \mu \frac{V_{\mathrm{iy}} + r\omega_{\mathrm{ix}}}{\|v_{\mathrm{ixy}}\|} \\ \omega_{\mathrm{iy}} + \frac{3(1+e)}{2r} \left| V_{\mathrm{iz}} \right| \mu \frac{V_{\mathrm{ix}} - r\omega_{\mathrm{iy}}}{\|v_{\mathrm{ixy}}\|} \\ \omega_{\mathrm{iz}} \end{bmatrix} \end{split}$$

假设来球速度与击球面法线方向的夹角为 $\alpha$ ,即入 射角为 $\alpha$ ,则有ctg $\alpha = \frac{|V_{iz}|}{||v_{ixy}||}$ ,则当考虑乒乓球的角 速度时,乒乓球与球台之间的反弹模型可以写为

$$\begin{cases} \mathbf{V}_{e} = \mathbf{V}_{i} + \frac{\mathbf{P}}{m} = \\ \begin{bmatrix} V_{ix} - (1+e)\mu \operatorname{ctg}\alpha(V_{ix} - r\omega_{iy}) \\ V_{iy} - (1+e)\mu \operatorname{ctg}\alpha(V_{iy} + r\omega_{ix}) \\ -eV_{iz} \end{bmatrix}, \\ \boldsymbol{\omega}_{e} = \boldsymbol{\omega}_{i} + \frac{\overrightarrow{OM} \times \mathbf{P}}{I} = \\ \begin{bmatrix} \omega_{ix} - \frac{3(1+e)}{2r}\mu \operatorname{ctg}\alpha(V_{iy} + r\omega_{ix}) \\ \omega_{iy} + \frac{3(1+e)}{2r}\mu \operatorname{ctg}\alpha(V_{ix} - r\omega_{iy}) \\ \omega_{iz} \end{bmatrix}. \end{cases}$$
(3)

**3.4** 临界摩擦角的确定(Determination of critical friction angle)

由3.1节获得的乒乓球与球台之间相对滑动时的 反弹模型得,乒乓球与球台反弹后M点的速度为

$$oldsymbol{V}_{\mathrm{eM}} = egin{bmatrix} v_{\mathrm{ex}} - r\omega_{\mathrm{ey}} \ v_{\mathrm{ey}} + r\omega_{\mathrm{ex}} \ 0 \end{bmatrix} = 0$$

$$\begin{bmatrix} V_{ix} - r\omega_{iy} - \frac{5(1+e)}{2r} \operatorname{ctg} \alpha \mu (V_{ix} - r\omega_{iy}) \\ V_{iy} + r\omega_{ix} - \frac{5(1+e)}{2r} \operatorname{ctg} \alpha \mu (V_{iy} + r\omega_{ix}) \\ 0 \end{bmatrix} = (1 - \frac{5(1+e)}{2} \mu \operatorname{ctg} \alpha) \begin{bmatrix} V_{ix} - r\omega_{iy} \\ V_{iy} + r\omega_{ix} \\ 0 \end{bmatrix} = (1 - \frac{5(1+e)}{2} \mu \operatorname{ctg} \alpha) V_{iM}.$$
(4)

由 $V_{eM}$ ,  $V_{iM}$ 方向相同, 可得 $1 - \frac{5(1+e)}{2}\mu \operatorname{ctg} \alpha \ge 0$ , 即 $\operatorname{tg} \alpha \ge \frac{5(1+e)}{2}\mu$ ,  $\alpha \ge \arctan(\frac{5(1+e)}{2}\mu)$ . 乒乓球与球台之间相对滑动的边界条件为 $\alpha \ge \arctan(\frac{5(1+e)}{2}\mu)$ , 也就说临界摩擦角为 $\varphi = \arctan(\frac{5(1+e)}{2}\mu)$ , 也就说临界摩擦角为 $\varphi = \arctan(\frac{5(1+e)}{2}\mu)$ . 文献 [12]通过分析乒乓球与球拍的反弹过程得到类似的结论.

#### 3.5 乒乓球与球台相对滚动时的反弹模型 (Rebound model between spinning ball and table while rolling)

以上给出了临界摩擦角的推导过程,当来球速度与击球面法线方向的夹角大于或者等于临界摩擦角时,乒乓球与球台之间是滑动摩擦,反弹模型如式(3)所示.

当来球速度的入射角小于临界摩擦角时,两者之间发生相对滚动,滚动摩擦力相对较小,可以忽略不计,则有P<sub>xy</sub> = P<sub>x</sub> = P<sub>y</sub> = 0.由冲量、冲量矩定理得, 平行于击球面方向上的速度、角速度不变,在击球 面法线方向上,速度按照恢复系数比例衰减,角速度 保持不变.当旋转球与球台相对滚动时,反弹模型为

$$\begin{cases} \mathbf{V}_{\mathrm{e}} = \begin{bmatrix} V_{\mathrm{ix}} \\ V_{\mathrm{iy}} \\ -eV_{\mathrm{iz}} \end{bmatrix}, & (5)\\ \boldsymbol{\omega}_{\mathrm{e}} = \boldsymbol{\omega}_{\mathrm{i}}. \end{cases}$$

#### 4 根据学习算法得到的乒乓球与球台之 间的反弹模型(Learning rebound model between spinning ball and table)

由于乒乓球飞行过程中的受力情况在击球面的 切线方向和法线方向上是解耦的,可以单独分析两 个方向上的反弹模型.

由乒乓球与球台反弹过程中的受力、冲量和冲 量矩的分析可知,在击球面法线方向上,速度按照恢 复系数比例衰减,角速度保持不变,即其反弹前后速 度和角速度满足以下关系:

$$\begin{cases} V_{\rm ez} = -eV_{\rm iz}, \\ \omega_{\rm ez} = \omega_{\rm iz}. \end{cases}$$
(6)

在击球面的切线方向上,从第3节的分析过程得知:反弹后X轴方向上的速度与反弹前的X轴方向上的速度和Y轴方向上的角速度相关,角速度与反弹前X轴方向上的角速度和Y轴方向上的速度相关.与此对应的,反弹后Y轴方向上的速度和f的X轴方向上的角速度和Y轴方向上的速度和fi和方向上的速度和Y轴方向上的速度相关,角速度与反弹前X轴方向上的速度和Y轴方向上的角速度相关.本文假设其为线性关系,并利用其多元线性回归来拟合反弹前后的速度与角速度关系

$$\begin{cases} V_{\rm ex} = k_{\rm vx1} V_{\rm ix} + k_{\rm vx2} \omega_{\rm iy} + b_{\rm vx}, \\ V_{\rm ey} = k_{\rm vy1} V_{\rm iy} + k_{\rm vy2} \omega_{\rm ix} + b_{\rm vy}, \\ \omega_{\rm ex} = k_{\rm wx1} V_{\rm iy} + k_{\rm wx2} \omega_{\rm ix} + b_{\rm wx}, \\ \omega_{\rm ey} = k_{\rm wy1} V_{\rm ix} + k_{\rm wy2} \omega_{\rm iy} + b_{\rm wy}. \end{cases}$$
(7)

通过多组测量数据,利用多元线性回归来获得各 个参数值.

# 5 乒乓球与球拍之间的反弹模型(Rebound model between spinning ball and racket)

球拍和桌面对于乒乓球运动的差别在于:球拍 是运动的,而球桌是静止的.因而乒乓球绝对运动= 乒乓球对球拍的相对运动+乒乓球拍运动.由此引 入乒乓球与球拍之间的反弹模型.

世界坐标系中表示的速度与球拍坐标系中表示 的速度之间的关系:

$$\boldsymbol{V} = \dot{T} \cdot {}^{\boldsymbol{e}}\boldsymbol{Q} + T \cdot {}^{\boldsymbol{e}}\boldsymbol{V}, \tag{8}$$

其中: V是世界坐标系中表示的速度, T是世界坐标 系到球拍坐标系的变换矩阵, *T*是T的导数, *Q*是球 拍坐标系中的齐次坐标, *V*是球拍坐标系中表示的 速度.

假定在击球时刻球拍的姿态保持不变,则T矩阵中的旋转矩阵部分元素对时间求导均为零,而T矩阵中的平移向量部分对时间求导均不为零.假设T矩阵中平移向量对时间的导数为 $(\dot{q}_x, \dot{q}_y, \dot{q}_z)^{\mathrm{T}}$ ,球拍在击球时刻的速度 $V_{\mathrm{ph}} = (v_{\mathrm{phx}}, v_{\mathrm{phy}}, v_{\mathrm{phz}})^{\mathrm{T}}$ ,有

$$\dot{T} \cdot {}^{e}Q = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & \dot{q}_{x} \\ 0 & 0 & 0 & \dot{q}_{y} \\ 0 & 0 & 0 & \dot{q}_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} {}^{e}q_{x} \\ {}^{e}q_{y} \\ {}^{e}q_{z} \\ 1 \end{bmatrix} = \\ \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & v_{\text{phx}} \\ 0 & 0 & v_{\text{phy}} \\ 0 & 0 & v_{\text{phy}} \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} {}^{e}q_{x} \\ {}^{e}q_{y} \\ {}^{e}q_{z} \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_{\text{phx}} \\ v_{\text{phy}} \\ v_{\text{phz}} \\ 0 \end{bmatrix} = V_{\text{ph}}.$$
 (9)

将式(9)代入式(8)可得

$$\boldsymbol{V} = \boldsymbol{V}_{\rm ph} + T^e \boldsymbol{V}.$$
 (10)

将根据飞行轨迹获得的乒乓球来球速度V<sub>i</sub>和角速度ω<sub>i</sub>,碰撞后乒乓球的出球速度V<sub>e</sub>、角速度ω<sub>e</sub>分别代入式(10),并将方程变换为如下形式:

$$^{e}\boldsymbol{V}_{i} = T^{-1}(\boldsymbol{V}_{i} - \boldsymbol{V}_{ph}),$$
 (11)

即

$${}^{e}\boldsymbol{V}_{e} = T^{-1}(\boldsymbol{V}_{e} - \boldsymbol{V}_{ph}).$$
(12)

对于角速度,由于在击球时刻球拍的姿态保持不变, 世界坐标系中表示的角速度与球拍坐标系中表示的 角速度之间的关系满足

 $\boldsymbol{\omega} = T^{e}\boldsymbol{\omega}, \ \mathbb{I} \mathbb{P}^{e}\boldsymbol{\omega} = T^{-1}\boldsymbol{\omega}.$ 

将<sup>e</sup>V<sub>i</sub>和<sup>e</sup>V<sub>e</sub>及上式其代入式(3)和式(5)或者式(6)和式(7),即可得到球拍的反弹模型.

#### 6 参数估计(Parameter estimation)

令 $(1 + e)\mu = \eta$ ,则系统(3)可简化为关于参数 $\eta$ 和e的线性系统

$$\begin{split} \boldsymbol{V}_{\mathrm{e}} &- \begin{bmatrix} V_{\mathrm{ix}} \\ V_{\mathrm{iy}} \\ 0 \end{bmatrix} = -\eta \begin{bmatrix} \operatorname{ctg} \alpha (V_{\mathrm{ix}} - r\omega_{\mathrm{iy}}) \\ \operatorname{ctg} \alpha (V_{\mathrm{iy}} + r\omega_{\mathrm{ix}}) \\ 0 \end{bmatrix} - e \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ V_{\mathrm{iz}} \end{bmatrix}, \\ \boldsymbol{\omega}_{\mathrm{e}} &= \boldsymbol{\omega}_{\mathrm{i}} + \eta \begin{bmatrix} \frac{3}{2r} \operatorname{ctg} \alpha (V_{\mathrm{iy}} + r\omega_{\mathrm{ix}}) \\ -\frac{3}{2r} \operatorname{ctg} \alpha (V_{\mathrm{ix}} - r\omega_{\mathrm{iy}}) \\ 0 \end{bmatrix}, \end{split}$$

$$\begin{bmatrix} V_{\rm ex} - V_{\rm ix} \\ V_{\rm ey} - V_{\rm iy} \\ V_{\rm ez} \\ \omega_{\rm ex} - \omega_{\rm ix} \\ \omega_{\rm ey} - \omega_{\rm iy} \\ \omega_{\rm ez} - \omega_{\rm iz} \end{bmatrix} = \\ \eta \begin{bmatrix} -\operatorname{ctg}\alpha(V_{\rm ix} - r\omega_{\rm iy}) \\ -\operatorname{ctg}\alpha(V_{\rm iy} + r\omega_{\rm ix}) \\ 0 \\ \frac{3\operatorname{ctg}\alpha(V_{\rm iy} + r\omega_{\rm ix})}{2r} \\ -\frac{3\operatorname{ctg}\alpha(V_{\rm ix} - r\omega_{\rm iy})}{2r} \\ 0 \end{bmatrix} + e \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -V_{\rm iz} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}.$$

(13)

通过实验平台<sup>[13]</sup>获取了12组乒乓球的运动轨迹, 按照文献[14]中的方法获得乒乓球碰撞球台前后的 速度与角速度值,如表1所示.

#### 表1 测量得到的速度和角速度值

Table 1	The measured	values of	velocity	and a	angular	velocity

序号	$V_{\rm i}/({ m m\cdot s^{-1}})$	$\omega_{\rm i}$ / (rad $\cdot$ s <sup>-1</sup> )	$V_{\rm e}/({ m m\cdot s^{-1}})$	$\omega_{ m e}$ / (rad $\cdot$ s <sup>-1</sup> )
1	$(0.92, -2.89, -2.46)^{\mathrm{T}}$	$(-35.44, 4.13, -7.29)^{\mathrm{T}}$	$(0.54, -1.97, 2.22)^{\mathrm{T}}$	$(11.35, 0.85, 0.00)^{\mathrm{T}}$
2	$(-0.20, -3.03, -2.57)^{\mathrm{T}}$	$(-45.95, -43.76, -41.16)^{\mathrm{T}}$	$(-0.15, -2.08, 2.28)^{\mathrm{T}}$	$(12.42, 13.56, -9.98)^{\mathrm{T}}$
3	$(0.45, -3.21, -2.60)^{\mathrm{T}}$	$(30.25, -23.41, -15.86)^{\mathrm{T}}$	$(0.26, -2.14, 2.31)^{\mathrm{T}}$	$(17.45, 7.45, -6.44)^{\mathrm{T}}$
4	$(0.72, -2.96, -2.61)^{\mathrm{T}}$	$(47.27, 2.32, 12.83)^{\mathrm{T}}$	$(0.41, -1.92, 2.31)^{\mathrm{T}}$	$(20.32, 8.03, -5.70)^{\mathrm{T}}$
5	$(0.41, -3.14, -2.64)^{\mathrm{T}}$	$(-12.55, -77.00, -85.94)^{\mathrm{T}}$	$(0.24, -2.14, 2.32)^{\mathrm{T}}$	$(14.24, -11.74, 12.66)^{\mathrm{T}}$
6	$(0.29, -2.70, -2.50)^{\mathrm{T}}$	$(-33.25, -38.83, -43.38)^{\mathrm{T}}$	$(0.16, -1.82, 2.25)^{\mathrm{T}}$	$(14.03, 5.38, 1.30)^{\mathrm{T}}$
7	$(-0.27, -2.71, -2.59)^{\mathrm{T}}$	$(-37.32, -55.61, -52.33)^{\mathrm{T}}$	$(-0.19, -1.82, 2.3)^{\mathrm{T}}$	$(16.57, 15.10, -6.47)^{\mathrm{T}}$
8	$(-0.41, -3.04, -2.86)^{\mathrm{T}}$	$(-47.10, -23.22, -17.21)^{\mathrm{T}}$	$(-0.29, -2.09, 2.45)^{\mathrm{T}}$	$(14.34, 24.63, -18.79)^{\mathrm{T}}$
9	$(-0.46, -2.64, -2.98)^{\mathrm{T}}$	$(-54.17, -59.29, -49.50)^{\mathrm{T}}$	$(-0.32, -1.78, 2.51)^{\mathrm{T}}$	$(16.53, 16.76, -8.02)^{\mathrm{T}}$
10	$(-0.24, -3.07, -2.62)^{\mathrm{T}}$	$(-45.00, -26.57, -20.09)^{\mathrm{T}}$	$(-0.18, -2.11, 2.31)^{\mathrm{T}}$	$(12.95, 20.98, -16.85)^{\mathrm{T}}$
11	$(-0.52, -3.18, -2.68)^{\mathrm{T}}$	$(-27.07, -51.55, -43.15)^{\mathrm{T}}$	$(-0.35, -2.17, 2.35)^{\mathrm{T}}$	$(16.11, 20.68, -16.52)^{\mathrm{T}}$
12	$(0.35, -3.17, -2.64)^{\mathrm{T}}$	$(-53.60, -21.51, -19.13)^{\mathrm{T}}$	$(-0.25, -2.2, 2.32)^{\mathrm{T}}$	$(11.59, 20.23, -18.05)^{\mathrm{T}}$

当乒乓球碰撞乒乓球台前后的速度和角速 度均已知时,系统(13)中,只有参数 $\eta$ 和e未知,然 后通过最小二乘参数辨识获得参数 $\eta$ 和e的估计 值,并由 $\mu = \eta/(1+e)$ 计算得 $\mu$ 的估计值,由 $\varphi = \arctan(\frac{5(1+e)}{2}\mu)$ 计算临界摩擦角,结果如下所示:  $e = 0.8788, \mu = 0.1049, \varphi = 26.2318.$ 

#### 7 实验验证(Experiment)

本文将式(3)和式(5)组成的模型称为物理模型 (physical model),由式(6)和式(7)组成的模型称为 学习模型(learning model).将通过最小二乘参数辨 识获得的参数µ和e的估计值、乒乓球与球台碰撞 前的速度和角速度,分别代入本文提到的两种模 型与文献[3,6-7]中提到的模型中,并将计算得到 反弹后的速度和角速度值与测量值进行了比较, 结果如图3和图4所示.几个反弹模型计算得到的 反弹后的速度和角速度与测量值之间的估计误 差如图5和图6所示,几种模型的误差比较结果如 表2所示.

由图3-6可以看到,本文提出的两种反弹模型 都获得了比较好的估计结果,验证了模型的有效 性.对比本文提到的两种模型与文献[3,6-7]中提 到的模型共4种模型的优缺点,可以得到:

1) 在球台法线方向上,4种反弹模型是相同的, 其对速度具有很好的估计结果,而角速度的估计 误差相对较大,但因法线方向上的角速度对轨迹 预测准确性的影响不大,因此不影响该模型的有效性.











图 5 几种反弹模型的速度估计结果与测量值的误差 Fig. 5 Errors between the estimated velocities of several rebound models and measured values



图 6 几种反弹模型的角速度估计结果与测量值的误差 Fig. 6 Errors between the estimated angular velocities of several rebound models and measured values

 在平行于球台方向上,本文学习模型获得 最佳估计效果,尤其是角速度的估计误差明显小 于本文物理模型和文献[6-7]中的模型.文献[3]中 的模型对速度的估计效果较好,但因未考虑角速 度限制了其使用范围.学习模型中参数估计结果 依赖于选取的测量数据,实际应用时可以通过在 线学习不断更新模型中的参数值,以进一步减小 模型估计误差.

3)本文物理模型较其他3种模型的优点是:推导过程物理意义更加明确,乒乓球与击球面的运

the several models and the measured values

动类型的判定条件与入射信息有关,而文献[6-7] 给出的判定条件与输出信息有关,本文物理模型的判定条件可以通过反弹前测量的数据获得, 实时性、准确性较高.当乒乓球与球台相对滚动时(即图3-6中,序号3-4的数据),本文物理模型比 文献[6-7]的估计结果更精确,尤其是角速度的估 计误差更小.

表 2 几个反弹模型的估计结果与测量值的误差平均值、最大值和方差 Table 2 Average errors, maximum errors, and mean square errors between estimated values of

变量		本文物理模型	本文学习模型	文献[6-7]中的模型	文献[3]中的模型
$V_{ m e}/$ (m· s <sup>-1</sup> )	误差均值 最大误差 均方差	$\begin{array}{c} (0.0420, 0.5344, 0.0023)^{\mathrm{T}} \\ (0.2524, 1.0700, 0.0582)^{\mathrm{T}} \\ (0.0374, 0.0631, 0.0022)^{\mathrm{T}} \end{array}$	$(0, 0, 0.0023)^{\mathrm{T}}$ $(0.0073, 0.0081, 0.0582)^{\mathrm{T}}$ $(0, 0, 0.0022)^{\mathrm{T}}$	$\begin{array}{c} (0.0951, 0.3805, 0.0023)^{\mathrm{T}} \\ (0.2524, 0.5490, 0.0582)^{\mathrm{T}} \\ (0.0204, 0.0195, 0.0022)^{\mathrm{T}} \end{array}$	$\begin{array}{c} (0,0,0.0023)^{\mathrm{T}} \\ (0.0119,0.0866,0.0582)^{\mathrm{T}} \\ (0,0.0012,0.0022)^{\mathrm{T}} \end{array}$
$\omega_{ m e}/$	误差均值	$(9.19, 40.33, 24.11)^{\mathrm{T}}$	$(0, 0, 24.11)^{\mathrm{T}}$	$(-2.36, 36.35, 24.11)^{\mathrm{T}}$	—
$(rad \cdot e^{-1})$	最大误差	$(27.46, 67.62, 98.59)^{\mathrm{T}}$	$(2.31, 2.43, 98.59)^{\mathrm{T}}$	$(27.46, 67.62, 98.59)^{\mathrm{T}}$	—
(140.5)	均方差	$(282.90, 558.39, 976.80)^{\mathrm{T}}$	$(2.49, 3.87, 976.80)^{\mathrm{T}}$	$(1734.3, 821.8, 976.8)^{\mathrm{T}}$	_

#### 8 结论(Conclusiona)

本文在对乒乓球与球台/球拍反弹过程动 量、角动量进行分析的基础上,提出"临界摩擦 角"的概念,并利用"临界摩擦角"给出乒乓球与 球台/球拍之间是滚动还是滑动的判定条件,即,当 飞行中的乒乓球向一定的击球面击去时,来球速 度与击球面法线方向的夹角大于等于临界摩擦角 时,乒乓球与击球面之间的相对运动是滑动;当入 射角小于临界摩擦角,两者之间发生滚动,并在此 基础上进一步得到乒乓球与球台/球拍之间的一种 反弹模型.另外,根据分析物理过程,获得各种变 量之间的相互关系,通过学习和多变量线性拟合 得到了一种线性反弹模型.仿真实验验证了模型 的有效性.

#### 参考文献(References):

- ZHANG Z, XU D, YU J. Research and latest development of pingpong robot player [C] //Proceedings of the 7th World Congress on Intelligent Control and Automation. Chongqing: IEEE, 2008: 4881 – 4886.
- [2] 张正涛. 乒乓球机器人视觉测量与控制 [D]. 北京: 中国科学院, 2010.

(ZHANG Zhengtao. *Visual measurement and control for table tennis robot* [D]. Beijing: Chinese Academy of Sciences, 2010.)

- [3] ZHANG Z T, XU D, YANG P. Rebound model of table tennis ball for trajectory prediction [C] //Proceedings of the 2010 IEEE International Conference on Robotics and Biomimetics. Tianjin: IEEE, 2010: 376 – 380.
- [4] 彭博, 洪永潮, 杜森森, 等. 乒乓球机器人击打点的预测方法 [J]. 江南大学学报(自然科学版), 2007, 6(4): 433 – 437.
  (PENG Bo, HONG Yongchao, DU Sensen, et al. An approach to hit point prediction for ping pong robot [J]. Journal of Jiangnan University (Natural Science Edition), 2007, 6(4): 433 – 437.)

- [5] ANDERSSON R L. Dynamic sensing in a ping-pong playing robot
   [J]. *IEEE Transactions on Robotics and Automation*, 1989, 5(6): 728

   739.
- [6] CHEN X P, TIAN Y, HUANG Q, et al. Dynamic model based ball trajectory prediction for a robot ping-pong player [C] //Proceedings of the 2010 IEEE International Conference on Robotics and Biomimetics. Tianjin: IEEE, 2010: 603 – 608.
- [7] AKIRA N, YOSUKE K, YUKI O, et al. Modeling of rebound phenomenon between ball and racket rubber [C] //ICROS-SICE International Joint Conference 2009. Japan: IEEE, 2009: 2295 – 2300.
- [8] GARWIN R. Kinematics of an ultraelastic rough ball [J]. American Journal of Physics, 1969, 37(1): 88 – 92.
- [9] BRODY H. That's how the ball bounces [J]. *The Physics Teacher*, 1984, 22(8): 494 – 497.
- [10] CROSS R. Effects of friction between the ball and strings in tennis[J]. Sport England, 2000, 3: 85 97.
- [11] CROSS R. Measurements of the horizontal coefficient of restitution for a superball and a tennis ball [J]. *American Journal of Physics*, 2001, 70(5): 482 – 489.
- [12] 刘维曾.论击球摩擦角——兼论旋转量值定理和旋转效应 [J]. 武 汉体育学院学报, 1985, 19(2): 83-88.
- [13] 杨平. 直角坐标机器人的运动规划及控制策略研究 [D]. 北京: 中国科学院, 2011.

(YANG Ping. Research on motion planning and control strategy for cartesian robots [D]. Beijing: Chinese Academy of Sciences, 2010.)

[14] HUANG Y L, XU D, TAN M, et al. Trajectory prediction of spinning ball for ping-pong player robot [C] //2011 IEEE/RSJ International Conference on Intelligent Robots and Systems. San Francisco: IEEE, 2011: 3434 – 3439.

作者简介:

**任艳青** (1983-), 女, 博士研究生, 目前研究方向为机器人的视 觉测量与控制、智能控制, E-mail: yanqing.ren@ia.ac.cn;

**徐 德** (1965-), 男, 研究员, 博士生导师, 目前研究方向为机 器人视觉测量与控制、智能控制, E-mail: de.xu@ia.ac.cn;

**谭 民** (1962-), 男, 研究员, 博士生导师, 主要研究方向为先 进机器人控制、仿生机器人、多机器人协调与控制, E-mail: min.tan@ ia.ac.cn.