基于转动定理的半圆形薄片运动建模

姓名: 郑文斌 班级: 光电 1902 学号: U201913935

摘要

为解决问题一,本文首先对半圆形薄片系统建立**受力方程、力矩方程、几何方程**,通过数值方法求解方程组得到了施加拉力后半圆形薄片的倾角 $\theta = 0.1564rad$.

对于问题二,半圆形薄片的运动为周期运动,可分解为竖直方向运动和转动两个方面。由于问题一求解的 θ 值较小,**忽略竖直方向运动**。以问题一求解结果为初始角度,对问题二基于转动定理建立**转动微分方程**,通过几何关系建立变量之间的约束,利用 ode45 求解微分方程,求解得到的短期内角度随时间变化的曲线为周期约为0.3s 的余弦函数曲线。同时,本文对 $\theta \approx 0$ 的极限情况,作了近似分析,求出其近似周期解析解,作出了周期与劲度系数、半径、质量的关系。

对于问题三,利用与前两问的相似性,添加了两个角度未知量,对应地建立第一小问的方程组,求得 $\theta = 0.1562rad$;建立第二小问的微分代数方程,利用 ode15s 或者迭代法 +ode45 求解。同时,本文也对此模型分析了 $\theta \approx 0$ 的极限情况。

由于问题一和问题 3-1 求解的倾角较小,模型忽略竖直方向运动,简化了方程和求解过程,但也同时造成**长期**演化后,出现**角度衰减**的现象,即能量不守恒的假象,和实际情况不符。针对此问题,在模型的推广中,本文对问题的实际情况做了分析,**综合考虑转动和竖直方向运动**,对竖直方向运动作出了简化的模型,描述了竖直运动的周期。半圆形薄片的真实运动周期应该介于竖直运动周期和转动周期之间。

关键字: 受力平衡 转动定理 微分代数方程 周期运动

目录

一 、	问题重述	3				
<u> </u>	问题分析	3				
	2.1 问题一分析	3				
	2.2 问题二分析	3				
	2.3 问题三分析	3				
三、	模型假设	3				
四、	符号说明	4				
五、	问题一模型	4				
	5.1 模型的建立	4				
	5.2 模型的求解	5				
六、	问题二模型	6				
	6.1 模型的建立	6				
	6.2 模型的求解: 数值法	7				
	6.3 模型的近似: 近似解析解	9				
七、	问题三模型	10				
	7.13-1模型	10				
	7.23-2模型	11				
	7.2.1 求解方法 1: ode15s ····································	13				
	7.2.2 求解方法 2: 迭代法 +ode45	13				
	7.2.3 3-2 模型求解结果	13				
	7.2.43-2 模型的近似解析解	14				
八、	模型的推广	15				
九、	模型的评价	17				
参考	参考文献					
A 附	A 附录 代码文件列表 20					
B 附	B 附录 代码 20					

一、问题重述

- 一个质量为 5 千克的均质半圆形薄片由两根相同的轻质硬弹簧通过半圆形薄片的直径两端悬挂在一根水平光滑横梁上。弹簧与横梁的接触点没有固定,弹簧可在横梁上自由滑动。薄片的半径为 0.3 米,弹簧的倔强系数为 500 牛/米。今在直径的 B 端施加一个 50 牛的向下的拉力。试回答如下问题:
 - 1. 在系统平衡后,请给出半圆形薄片的倾角 θ 是多少度?
 - 2. 在撤去拉力后,给出100秒内薄片倾角的变化情况。
- 3. 假设两个弹簧的原始长度是 0.5 米,弹簧上端固定在横梁上,弹簧间距是 0.6 米。在 B 端施加一个向下的 50 牛拉力后,试解答此情形下的 1-2 问。

二、问题分析

2.1 问题一分析

未施加外力前,两弹簧竖直;施加外力后,由于杆光滑,无摩擦力,两弹簧保持竖直。列出受力平衡方程,以圆心为参考点,有力矩的平衡关系,再通过几何关系可以建立方程组,即可求解 θ 角。

2.2 问题二分析

由于能量守恒,半圆形薄片一定做周期运动,其运动可分解为转动和竖直方向运动。 释放外力后,由于 θ 角较小,半圆形薄片近似绕过圆心且垂直于转动于薄片的直线 作定轴转动,可以由转动定理建立转动微分方程,并由几何关系添加相关自变量之间的 约束,通过求解微分方程求解角度时间演化关系。

2.3 问题三分析

对于问题三,其与问题一和问题二具有相似性。添加若干相关自变量,同样建立方程组和微分方程组及约束,求解过程同理。

三、模型假设

- 外力 F 较小,导致 θ 角较小时,半圆形薄片竖直方向的运动可忽略,近似绕过圆心 且垂直于转动于薄片的直线作定轴转动;
- 系统无摩擦力,能量守恒;

四、符号说明

符号	说明	量纲
θ	题中所求角度	rad
ω, θ'	角速度	rad/s
α, θ''	角加速度	rad/s^2
J	半圆形薄片的转动惯量	$kg{\cdot}m^{^{2}}$
M	合力矩	牛/米
x_1	左弹簧的形变	米
x_2	右弹簧的形变	米
θ_1	左弹簧与水平线的夹角	rad
θ_2	右弹簧与水平线的夹角	rad
k	弹簧的倔强系数	牛/米
g	重力加速度	m/s^2
r	半圆形薄片的半径	米
F	施加的外力	牛
m	半圆形薄片的质量	千克
Δx	半圆形薄片的重心到圆心的距离	米
L	两弹簧间距	米
l	弹簧原长	米
T	运动周期	秒

五、问题一模型

5.1 模型的建立

弹簧与横梁的接触点没有固定,弹簧可在横梁上自由滑动。假设施加外力 F 后弹簧与横梁不垂直,在弹簧拉力的水平分量的作用下,弹簧不平衡而发生运动,直至垂直。 所以弹簧与横梁保持垂直。

施加外力 F 后, 半圆形薄片发生旋转, 选取其圆心作为旋转参考点, 作出受力图如图1

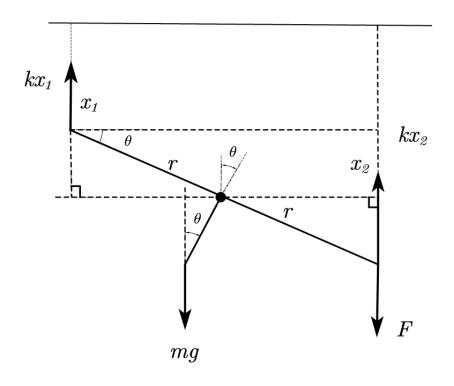


图 1 问题 1 受力示意图

半圆重心到圆心的距离 Δx 为

$$\Delta x = \frac{4r}{3\pi} \tag{1}$$

设左弹簧形变量为 x_1 ,右弹簧形变量为 x_2 ,由受力平衡,可得:

$$kx_1 + kx_2 = F + mg (2)$$

由力矩平衡,得:

$$kx_2r\cos\theta + mg\Delta x\sin\theta = kx_1r\cos\theta + Fr\cos\theta \tag{3}$$

因为两弹簧竖直,又可得几何关系:

$$\sin \theta = \frac{x_2 - x_1}{2r} \tag{4}$$

联立式 (1)(2)(3)(4) 可得:

$$\begin{cases} kx_2r\cos\theta + mg\frac{4r}{3\pi}\sin\theta = kx_1r\cos\theta + Fr\cos\theta\\ \sin\theta = \frac{x_2 - x_1}{2r}\\ kx_1 + kx_2 = F + mg \end{cases}$$
 (5)

5.2 模型的求解

方程组 (5) 无解析解,但可使用数值法求解, 使用 fsolve 函数,设置 x_1, x_2, θ 的初值为 0,0,0, 迭代求解,解得 $\theta=0.1564rad, x_1=0.0523(m), x_2=0.1457(m)$.

六、问题二模型

6.1 模型的建立

规定半圆形薄片向右倾斜 θ 为正, 斜 θ 为负, 作出受力图, 如图2。

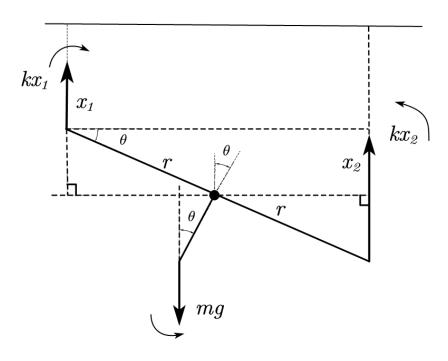


图 2 问题 2 受力示意图

由于问题一求解出的 θ 角较小,半圆形薄片竖直方向的运动可忽略,近似绕过圆心且垂直于转动于薄片的直线作定轴转动。

撤去外力 F 后,半圆形薄片在弹簧拉力的作用下向平衡位置旋转。撤去外力 F 的一瞬间,角速度为 0,角加速度为负的最大值,半圆形薄片运动到平衡位置时,角速度为负的最大值,角加速度为 0, θ 开始变为负值。设问题一中求得的 $\theta = \theta_0$,由于无摩擦力,能量守恒,半圆形薄片最终能运动到对称的位置,此时 $\theta = -\theta_0$,之后重复上述过程,由此可知,半圆形薄片做类似简谐运动。

由转动定理[1-3]:

定理1 刚体在做定轴转动时, 刚体的角加速度与它所受到的合外力矩成正比, 与刚体的转动惯量成反比。

$$\begin{cases}
M = J\alpha \\
J = \frac{mr^2}{2} \\
\alpha = \frac{d^2\theta}{dt^2} = \theta''
\end{cases}$$
(6)

其中 J 为半圆形薄片的转动惯量, α 为角加速度。求出系统的合力矩 M,代入式6,得力矩约束方程:

$$k(x_1 - x_2)r\cos\theta - \frac{4mgr}{3\pi}\sin\theta = \frac{mr^2}{2}\theta''$$
 (7)

将几何约束方程式4代入式7,消去 x_1,x_2 ,可得以下初值问题:

$$\begin{cases} \theta'' = -\frac{8g}{3\pi r} \sin \theta - \frac{4k}{m} \sin \theta \cos \theta \\ \theta(0) = \theta_0 \quad \theta'(0) = 0 \end{cases}$$
 (8)

6.2 模型的求解:数值法

式 (8) 无解析解,但可以通过数值方法求解数值解。令 $\theta' = \omega$, ω 为角速度,将二阶导数转化为两个一阶导数,使用 ode45 求解初值问题 (9),

$$\begin{cases} \theta' = \omega \\ \omega' = -\frac{8g}{3\pi r} \sin \theta - \frac{4k}{m} \sin \theta \cos \theta \\ \theta(0) = \theta_0 \quad \theta'(0) = 0 \end{cases}$$
 (9)

设置 θ, ω 的初值分别为 $\theta_0, 0$, 解得 δ s 内角度 θ 和角速度 ω 随时间变化的关系如图3.

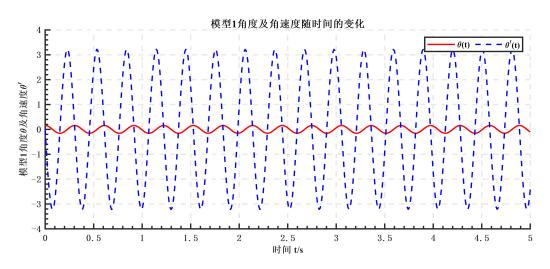


图 3 模型 1: 角度及角速度随时间的变化

角度与角速度的关系如图4.

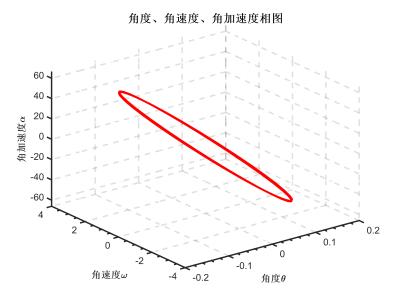


图 4 模型 1: 角度、角速度、角加速度相图

由图3计算运动的周期 $T \approx 0.30s$

以上是短期变化情况,作出长期情况下(1000s)角度与角速度的变化情况如图5. 由图可知,在该模型方程的描述下,物体不是做的严格的简谐运动,半圆形薄片所能到达的最大 θ 随着时间的增加而减小. 由图6中的相图可以得知, θ , θ' , θ'' 都在向 0 靠近。 $t \to \inf$ 时, θ , θ' , $\theta'' \to 0$.

图5和图6说明系统能量在衰减,但是,由于系统能量守恒,不可能出现能量衰减的情况,也就是说,模型推导出的长期变化情况与实际不符。

出现这种情况的原因在于,实际上半圆形薄片作的并不是定轴运动,参考点圆心的位置随着时间变化,而模型是基于定轴运动建立的,这就导致了能量不守恒的假象。在"模型的推广"一节,本文对实际情况进行了定性分析。

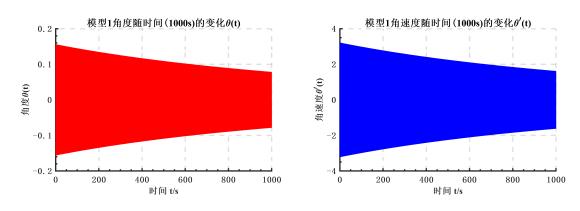


图 5 模型 1: 1000s 内角度、角速度的变化

角度、角速度、角加速度相图(1000s)

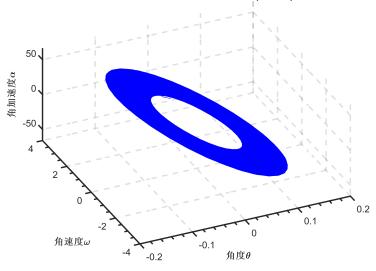


图 6 模型 1 1000s 内角度、角速度、角加速度的相图

6.3 模型的近似: 近似解析解

由问题一的结果可知, 当外力 F=50 时, 得到的 θ 值很小。如图7

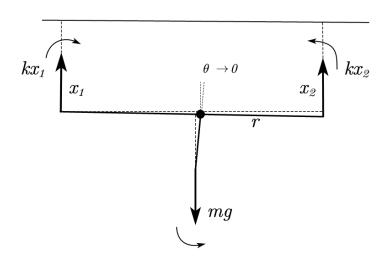


图 θ 趋于 θ 时受力示意图

当F较小,即 θ 较小时,有

$$\sin \theta \approx \theta$$

,代入初值问题方程(8),可得近似方程:

$$\begin{cases} \theta'' = -\frac{8g}{3\pi r}\theta - \frac{4k}{m}\theta = -N\theta \\ \theta(0) = \theta_0 \quad \theta'(0) = 0 \end{cases}$$
 (10)

解之,得:

$$\theta = \theta_0 \cos \sqrt{N}t \tag{11}$$

其中

$$N = \sqrt{\frac{8g}{3\pi r} + \frac{4k}{m}}$$

计算运动周期 T:

$$T = \frac{2\pi}{\sqrt{N}} = \frac{2\pi}{\sqrt{\frac{8g}{3\pi r} + \frac{4k}{m}}}$$
 (12)

可以看出,当 θ 较小时,周期T只与r,m,k有关,与l,F无关。将k,m,r的值代入式 (12), 求得理论近似运动周期T=0.3038s,与数值解法的结果 $T\approx 0.30s$ 十分相近, 验证了模型的正确性。

固定 k, m, r 中的一个,作出周期 T 与另外两个变量的关系如图8,其中固定变量取题中所给的值,即 k=400, m=5, r=0.3.

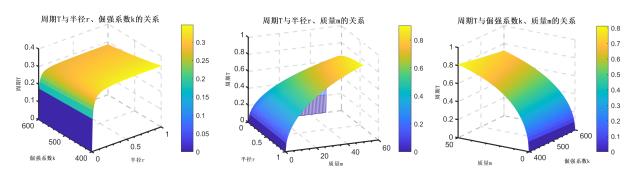


图 8 周期 T 与 k, m, r 的关系

七、问题三模型

7.13-1模型

3-1 模型的建立 同问题一二的模型建立过程相似,设左弹簧与水平线的夹角为 θ_1 , 右 弹簧与水平线的夹角为 θ_2 , 将弹簧拉力沿着垂直和水平方向分解,作出受力图:

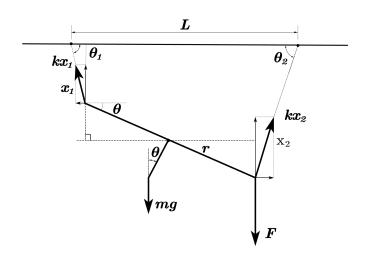


图 9 问题 3-1 受力示意图

由几何关系, 受力关系, 力矩平衡关系写出以下方程组:

3-1 模型的求解 使用数值法求解方程组(13),使用 fsolve 函数,设置 θ , θ' , x_1 , x_2 , θ_1 , θ_2 的 初值分别为 0, 0, 0, 0, $\pi/2$, $\pi/2$, 迭代求解,解得 $\theta = 0.1562$, $x_1 = 0.0524$, $x_2 = 0.1456$, $\theta_1 = 1.5615$, $\theta_2 = 1.5675$.

7.2 3-2 模型

3-2 模型的建立 作出撤去外力 F 之后的受力情况,如图

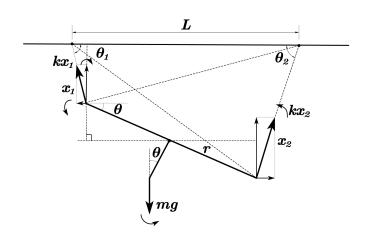


图 10 问题 3-2 受力示意图

由转动定理,可得:

 $kx_2 \cos \theta_2 r \sin \theta + kx_1 \cos \theta_1 r \sin \theta + kx_2 \sin \theta_2 r \cos \theta + mg \frac{4r}{3\pi} \sin \theta - kx_1 \sin \theta_1 r \cos \theta$ $= -\frac{mr^2}{2} \theta''$ (14)

由余弦定理,增加两条几何约束:

$$\begin{cases}
L^{2} + (l+x_{2})^{2} - 2(l+x_{2}) L \cos \theta_{2} = 4r^{2} + (l+x_{1})^{2} + 4(l+x_{1}) r \cos (\theta_{1} - \theta) \\
L^{2} + (l+x_{1})^{2} - 2(l+x_{1}) L \cos \theta_{1} = 4r^{2} + (l+x_{2})^{2} + 4(l+x_{2}) r \cos (\theta_{2} + \theta)
\end{cases} (15)$$

式 (15) 与式 (13) 中的两条几何约束共同构成一组完备的约束,以求解微分方程 (14).

同样,令 $\theta' = \omega$, ω 为角速度,将二阶导数转化为两个一阶导数,得到如下初值问题:

$$\begin{cases}
\theta' = \omega \\
\omega' = f(x_1, x_2, \theta_1, \theta_2, \theta) \\
\theta(0) = \theta_0, \omega(0) = 0 \\
x_1(0) = x_{10}, x_2(0) = x_{20} \\
\theta_1(0) = \theta_{10}, \theta_2(0) = \theta_{20}
\end{cases}$$
(16)

分别将式 (13) 中的几何约束、式 (14)、式 (15) 移项获得函数 $f, g, \varepsilon, \psi, \eta$:

$$\begin{cases}
0 = g(x_1, x_2, \theta_1, \theta_2, \theta) \\
0 = \varepsilon(x_1, x_2, \theta_1, \theta_2, \theta) \\
0 = \psi(x_1, x_2, \theta_1, \theta_2, \theta) \\
0 = \eta(x_1, x_2, \theta_1, \theta_1, \theta)
\end{cases}$$
(17)

3-2 模型的求解

7.2.1 求解方法 1: ode15s

式 (16) 和式 (17) 是微分代数方程,将式 (16) 和式 (17) 联立,化为矩阵形式:

$$M\begin{bmatrix} \theta' \\ \omega' \\ x'_1 \\ x'_2 \\ \theta'_1 \\ \theta'_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & \cdots & \cdots & 0 \\ 0 & 1 & \cdots & \cdots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \cdots & 0 & \vdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \theta' \\ \omega' \\ x'_1 \\ x'_2 \\ \theta'_1 \\ \theta'_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \omega \\ f \\ g \\ \varepsilon \\ \phi \\ \eta \end{bmatrix}$$
(18)

其中 M 为奇异质量矩阵,利用 ode15s 函数求解,

7.2.2 求解方法 2: 迭代法 +ode45

给定 θ 值,由式 (17) 方程组可确定 $x_1, x_2, \theta_1, \theta_2$ 的值,函数 Ψ 由式 (17) 确定。

$$\theta = \Psi\left(x_1, x_2, \theta_1, \theta_2\right) \tag{19}$$

因此, 先求解代数方程, 然后代入微分项更新导数。步骤如下:

给定新的 θ 的值,以以前的 $x_1, x_2, \theta_1, \theta_2$ 作为初值,代入 $\Psi(x_1, x_2, \theta_1, \theta_2)$,求解新的

 $x_1, x_2, \theta_1, \theta_2$, 进行迭代, 并使用 ode45 函数求解下式:

$$\begin{cases} \theta' = \omega \\ \omega' = f(x_1, x_2, \theta_1, \theta_2, \theta) \\ \theta(0) = \theta_0, \omega(0) = 0 \end{cases}$$
(20)

7.2.3 3-2 模型求解结果

由上述求解方法,求微分代数方程的数值解,作出角度 θ 与角速度 θ 的变化关系:

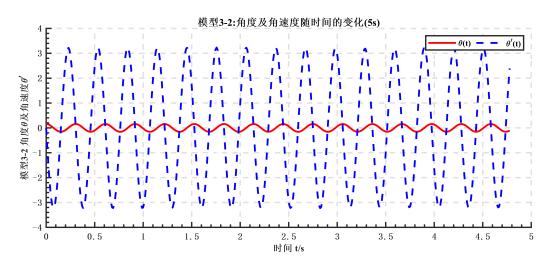


图 11 模型 3-2: 角度及角速度随时间的变化 (5s)

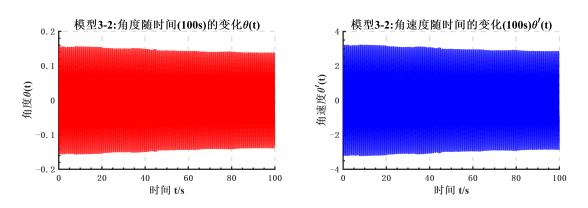


图 12 模型 3-2: 角度及角速度随时间的变化 (100s)

7.2.4 3-2 模型的近似解析解

当 F 较小, 即 θ 较小时, 有

 $\sin \theta \approx \theta, x_1 \approx x_2, \theta_1 \approx \theta_2$

,

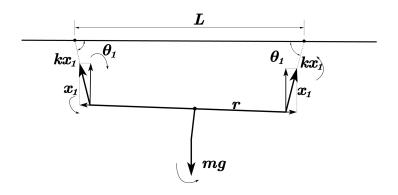


图 13 问题 3-2: θ 趋于 0 时受力示意图

代入初值问题方程(16)(17),可得近似方程:

$$\begin{cases}
2kx_1\cos\theta_1\theta + mg\frac{4}{3\pi}\theta = -\frac{mr}{2}\theta'' \\
2(l+x_1)\cos\theta_1 + 2r = L \\
2kx_1\sin\theta_1 = mg
\end{cases}$$
(21)

化简得:

$$\Rightarrow \theta'' = -\left[mg\frac{4}{3\pi} + \Omega(r, m, k, l, L)\right]\theta$$

$$= -N\theta$$
(22)

其中函数 Ω 是关于 (r, m, k, l, L) 的方程,由式 (21)可确定。解式 (22) 得:

$$\Rightarrow \theta' = \theta_0 \cos \sqrt{N}t$$

$$T = \frac{2\pi}{\sqrt{N}} = \frac{2\pi}{\sqrt{\frac{8g}{3\pi r} + \Omega(r, m, k, l, L)}}$$
(23)

由于题中 2r = 0.6, L = 0.6, 即 2r = L, 代入式 (21), 可得 $\theta_1 \approx \pi/2$, 于是式 (14)、式 (17) 化简得:

$$\begin{cases} \theta'' = -\frac{8g}{3\pi r}\theta - \frac{4k}{m}\theta = -N\theta \\ \theta(0) = \theta_0 \quad \theta'(0) = 0 \end{cases}$$
 (24)

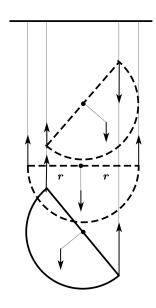
上式与式(10)相同,这就是两个角度随时间演化模型的图像(图11和图3)相似的原因。

八、模型的推广

前文提出的角度时间演化模型基于半圆形薄片绕过圆心且垂直于薄片的直线作定轴转动的假设,只适用于初始角度较小的短期变化情形。模型推导出的长期变化情况与实际不符。

前文已经说到,出现这种情况的原因在于,实际上半圆形薄片作的并不是定轴运动,系统不仅仅有转动,还有竖直方向的运动,参考点圆心的位置随着时间变化,而模型是基于定轴运动建立的,这就导致了能量不守恒的假象。现考虑实际情况:

同时考虑转动和竖直方向运动,作出问题二及问题 3-2 示意图如图14,15,16, 其中问题 3-2 分为普通情况 ($L \neq 2r$) 和题给条件下 L = 2r 的情况。



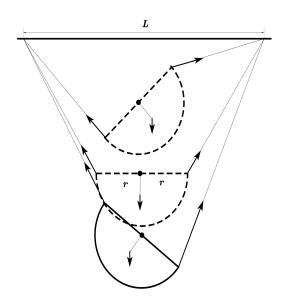


图 14 问题 2 θ 角较大时实际变化情况 示意图

图 15 问题 3-2 θ 角较大时实际变化情况示意图 $(L \neq 2r)$

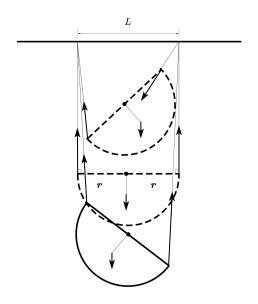


图 16 问题 3-2 θ 角较大时实际变化情况示意图 (L=2r)

单独考虑竖直方向的运动,当 θ_0 较大,半圆形薄片可看作质点,作出两种情况下的示意图:

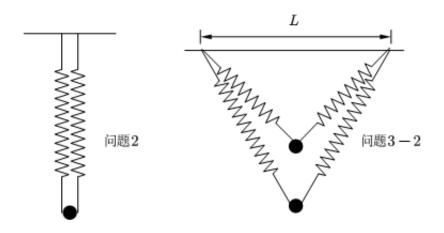


图 17 只考虑竖直方向运动的简化模型

对于问题二,竖直方向的运动为简谐运动,两弹簧并联的等效劲度系数为 2k, 运动周期为:

$$T_{\underline{\mathbb{E}}\underline{\hat{\mathbf{n}}}} = 2\pi \sqrt{\frac{m}{2k}} = \frac{2\pi}{\sqrt{\frac{2k}{m}}} \tag{25}$$

假设问题二模型中由式 (26)

$$\begin{cases} \theta'' = -\frac{8g}{3\pi r} \sin \theta - \frac{4k}{m} \sin \theta \cos \theta \\ \theta(0) = \theta_0 \quad \theta'(0) = 0 \end{cases}$$
 (26)

通过数值法确定的转动周期为 T_{icit} ,与竖直运动周期式 (25) 对比,实际的运动周期应该介于 T_{icit} 和 T_{log} 之间。

对于问题 3-2 的简化模型,可做类似分析 $^{[4-13]}$ 。其周期与m,k,l,L有关,为 $\Phi(m,k,l,L)$,:假设由式 (27) 通过数值法确定的旋转周期为 $T_{旋转}$,与 $T_{\mathbb{F}_{\bar{1}}}=\Phi(m,k,l,L)$ 对比

$$\begin{cases} \theta' = \omega \\ \omega' = f(x_1, x_2, \theta_1, \theta_2, \theta) \\ \theta(0) = \theta_0, \omega(0) = 0 \end{cases}$$
(27)

实际的运动周期同样应该介于 T_{tity} 和 T_{lityle} 之间。

九、模型的评价

本文对半圆形薄片系统建立受力方程、力矩方程、几何方程,通过数值法求解方程组得到了施加拉力后半圆形薄片的倾角。对问题二基于转动定理建立转动微分方程,通过几何关系建立变量之间的约束,利用 ode45 求解微分方程,求解得到的短期内角度时间演化很好地符合了实际。同时对 $\theta \approx 0$ 的极限情况作了近似分析,求出其近似解析周期解。

对于问题三,利用与前两问的相似性,添加了两个角度未知量,对应地建立方程组和微分代数方程,利用 ode15 或者迭代法 +ode45 求解,很好地描述了短期内的角度时间演化。

问题一和问题 3-1 模型忽略了竖直方向运动,对模型作了简化,但也同时造成长期演化后,出现角度衰减的能量不守恒现象。因此只适用于 θ 角较小的情形。最后,本文对 θ 较大时的实际情况做了分析,综合考虑了转动和竖直方向运动,对竖直方向运动作出了简化的模型,描述了竖直运动的周期。得出了半圆形薄片的真实运动周期应该介于竖直运动周期和转动周期之间的结论。

参考文献

- [1] 李进, 黄新春, 梁凤儒, 等. 非定轴转动止推滚动轴承额定动载荷的研究[J]. 实验室科学, 2016, 19(03):38-40.
- [2] 李俊峰, 王照林, 董建令. 刚弹性复杂系统在重力场中的定点转动[J]. 宇航学报, 1995 (04):48-52+104.
- [3] 王勇, 郭永新, 吕群松, 等. 非完整映射理论与刚体定点转动的几何描述[J]. 第十二届全国非线性振动暨第九届全国非线性动力学和运动稳定性学术会议论文集, 2009: 15.
- [4] 蔡旭初, 高脐雯, 吴文英. 双弹簧振子的振动分析[J]. 东华大学学报 (自然科学版), 2004(05):136-138.
- [5] 陈明. 双弹簧问题归类剖析[J]. 教学考试, 2018(49):20-22.
- [6] HALVORSEN K, LESSER M, LUNDBERG A. A new method for estimating the axis of rotation and the center of rotation[J/OL]. Journal of Biomechanics, 1999, 32(11):1221-1227. DOI: 10.1016/S0021-9290(99)00120-7.
- [7] 黄焱. 双弹簧振子在竖直方向的自由振动研究[J/OL]. 大学物理, 2014, 33(09):20-23. DOI: 10.16854/j.cnki.1000-0712.2014.09.003.
- [8] 刘艳滔, 刘学, 毕丽芳, 等. 双弹簧质量系统在竖直方向振动的实验研究[J]. 昆明学院学报, 2013, 35(06):112-114.
- [9] 王国旭, 丁虎, 陈立群. 简谐激励下双弹簧非线性能量阱的优化[J]. 动力学与控制学报:1-8.
- [10] 卫赟理. 双弹簧悬架系统特性分析[J]. 农机使用与维修, 2020(03):23.

- [11] 张敬昕, 侯灿, 张峰. 圆台形弹簧质量对振动周期的影响[J/OL]. 大学物理, 2017, 36 (01):49-51. DOI: 10.16854/j.cnki.1000-0712.2017.01.015.
- [12] 赵炳炎, 陈宗华, 刘伟俊. 基于双弹簧负载倒立摆模型的步态模拟[J]. 河北北方学院学报 (自然科学版), 2021, 37(01):10-15+22.
- [13] 赵强, 孙政. 双横臂悬架动力学建模及模糊滑模控制器设计[J]. 重庆交通大学学报 (自然科学版), 2021, 40(01):127-133.

附录 A 代码文件列表

函数名	功能描述
config.m	配置 r,m,g,F,k 等常数
question1.m	问题一主程序
funq1.m	问题一方程
question2.m	问题二主程序
funq2.m	问题二微分方程
plotT_q2.m	作 T 与 r,m,k 的关系图
question3_1.m	问题 3-1 主程序
funq3_1.m	问题 3-1 方程
question3_2.m	问题 3-2 主程序 (ode15s)
funq3_2	问题 3-2 微分代数方程
question3_2_2.m	问题 3-2 主程序 (ode45)
funq3_2_2.m	问题 3-2 微分方程
funtest.m	问题 3-2 代数方程

附录 B 代码

config.m:

```
      1
      k = 500;% 倔强系数

      2
      m = 5;%质量

      3
      g = 9.8;%重力加速度

      4
      F = 500;%外力

      5
      r = 0.3;%半径

      6
      l = 0.5;%原长

      7
      L = 0.6;%间距

      8
      save kmgFrlL.mat k m g F r l L

      9
      a = -8 * g / (3 * pi * r);

      10
      b = -4 * k / m;

      11
      Save ab.mat a b
```

question1.m

```
clc,clear
c
```

```
xq1 = fsolve(@funq1,x0,options);
x1_q1 = xq1(1)
x2_q1 = xq1(2)
theta_q1 = xq1(3)
save thetax1x2_q1.mat theta_q1 x1_q1 x2_q1
```

funq1.m

```
function eqn = funq1(x)
load kmgFrlL.mat
x1 = x(1);
x2 = x(2);
theta = x(3);
eqn(1) = k * x2 * r * cos(theta) + m * g * 4 * r * sin(theta) / (3 * pi) ...
-k * x1 * r * cos(theta) - F * r * cos(theta);
eqn(2) = sin(theta) - (x2 - x1) / (2 * r);
eqn(3) = k * x1 + k * x2 - F - m * g;
```

question2.m

```
clc, clear
load thetax1x2_q1.mat
theta 0 = roundn(double(theta q1), -4);
4 \text{ tspan} = [0, 1000];
5 tt0 = [theta_0, 0];
% opts = odeset('RelTol', 1e-2, 'AbsTol', 1e-4);
[t, theta] = ode45(@(t, theta) funq2(t, theta), tspan, tt0);
8 %%
9 figure('Position', [229.8, 248.2, 906.4, 353.4])
plot(t, theta(:, 1), 'r-', t, theta(:, 2), 'b--')
n xlabel('时间 t/s');
ylabel('模型1角度\theta及角速度\theta^{\prime}');
13 title('模型1角度及角速度随时间的变化');
legend('\theta(t)', '\theta^{\prime}(t)', 'location', 'northeast')
beautiplot('small')
16 % exportgraphics(gcf, 'img\模型1角度及角速度随时间的变化.png', 'Resolution', 600)
17
figure('Position',[97.8,395.4,979.2,279.2]);subplot(121)
plot(t, theta(:, 1), 'r-')
20 xlabel('时间 t/s');
ylabel('角度\theta(t)');
22 title('模型1角度随时间(1000s)的变化\theta(t)');
23 subplot(122);plot(t, theta(:, 2), 'b-')
24 xlabel('时间 t/s');
ylabel('角速度\theta^{\prime}(t)');
26 title('模型1角速度随时间(1000s)的变化\theta^{\prime}(t)');
beautiplot('small')
28 % exportgraphics(gcf, 'img\模型1角度及角速度随时间的变化1000s.png', 'Resolution',
      600)
```

```
%%
29
  % cftool(t,theta(:,2))
% h = hilbert(theta(:,1));
% [up,lo] = envelope(theta(:,1));
  % figure;
33
% plot(t,theta(1),'b-',t,up,'r--')
35
  figure
alpha = diff(theta(:, 2))./diff(t);
plot3(theta(2:end, 1),theta(2:end, 2),alpha,'b-')
  xlabel('角度\theta','FontSize',10,'FontWeight', 'bold');
40 ylabel('角速度\omega','FontSize',10,'FontWeight', 'bold');
  zlabel('角加速度\alpha','FontSize',10,'FontWeight', 'bold');
  title('角度、角速度、角加速度相图(1000s)', 'FontSize', 12, 'FontWeight', 'bold'); grid
  view(-24.79,51.15)
43
  beautiplot3()
  exportgraphics(gcf, 'img\模型1角度角速度角加速度相图1000s.png', 'Resolution', 600)
46
figure('Position', [326.6, 305.8, 556, 353.6])
plot(theta(:, 1), theta(:, 2), 'b-')
  xlabel('角度\theta');
  ylabel('角速度\theta^{\prime}');
title('角度 角速度相图');
  beautiplot('small')
52
  exportgraphics(gcf, 'img\模型1角度及角速度相图.png', 'Resolution', 600)
53
54
  %%
55
56 x = theta(:, 1);
y = theta(:, 2);
58 %cftool(t, y)
a1 = 3.211;
b1 = 20.56;
  c1 = 3.141;
% z = a1*sin(b1*t+c1);
z = a1*b1*cos(b1*t+c1);
plot3(x,y,z,'r','LineWidth',2)
ss xlabel('角度\theta','FontSize',10,'FontWeight', 'bold');
ylabel('角速度\omega','FontSize',10,'FontWeight', 'bold');
  zlabel('角加速度\alpha','FontSize',10,'FontWeight', 'bold');
68 title('角度、角速度、角加速度相图','FontSize',12,'FontWeight', 'bold');grid on
69 beautiplot3()
70 % beautiplot('small')
  exportgraphics(gcf, 'img\模型1角度角速度角加速度相图(5s).png', 'Resolution', 600)
  funq2.m
  function dtheta = funq2(t,theta)
```

```
1 load ab.mat
dtheta = zeros(2,1);
dtheta(1) = theta(2);
dtheta(2) = a*sin(theta(1))+b*sin(2*theta(1))/2;
6 end
  plotT q2.m
figure('Position',[159.4,318.6,1280.8,268.8])
fontname = 'SimSun';
smallfont = 7;
4 largefont = 10;
subplot(131)
6 [rp,kp] = meshgrid(0:0.01:1,400:1:600);
  m=5;
Tp = 2*pi./(sqrt(8*9.8./(3*pi*rp)+4*kp/m));
  % surf(rp,kp,Tp)
10
mesh(rp,kp,Tp)
% colormap('cool');
13 colorbar;
14 xlabel('半径r','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
us ylabel('倔强系数k','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
  zlabel('周期T','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
  title('周期T与半径r、倔强系数k的关系','FontSize',largefont,'FontWeight', 'bold','
      FontName',fontname);grid on
  beautiplot3()
18
  %%
19
20 % figure(2)
  subplot(132)
21
22 [rp,mp] = meshgrid(0:0.01:1,0:0.5:50);
k=500;
  Tp = 2*pi./(sqrt(8*9.8./(3*pi*rp)+4*k./mp));
24
25
  % surf(rp,kp,Tp)
26
  mesh(rp,mp,Tp)
28 % colormap('cool');
colorbar;
30 xlabel('半径r','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
31 ylabel('质量m','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
  zlabel('周期T','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
  title('周期T与半径r、质量m的关系','FontSize',largefont,'FontWeight', 'bold','
      FontName', fontname);
  grid on
34
  view(71.7,18.9)
  beautiplot3()
37
  %%
38
```

```
39 % figure(3)
  subplot(133)
[kp,mp] = meshgrid(400:1:600,0:0.5:50);
r=0.3;
  Tp = 2*pi./(sqrt(8*9.8./(3*pi*r)+4*kp./mp));
44
  % surf(rp,kp,Tp)
45
  mesh(kp,mp,Tp)
47 % colormap('cool');
48 colorbar;
49 view(-57.1,16.1)
so xlabel('倔强系数k','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
si ylabel('质量m','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
s2 zlabel('周期T','FontSize',smallfont,'FontWeight', 'bold','FontName',fontname);
  title('周期T与倔强系数k、质量m的关系','FontSize',largefont,'FontWeight', 'bold','
      FontName', fontname);
  grid on
  beautiplot3()
  question3 1.m
% clc,clear
% options = optimoptions('fsolve', 'Display', 'none', 'PlotFcn',
      @optimplotfirstorderopt);
options = optimoptions('fsolve', 'Display', 'iter');
x0 = [0 \ 0 \ 0 \ pi/2 \ pi/2];
5 \% x0 = [0 0 0 0 0];
6 xq3 = fsolve(@funq3_1,x0,options);
```

funq3 1.m

7 x1_q3 = xq3(1)
8 x2_q3 = xq3(2)
9 theta_q3 = xq3(3)
10 theta1_q3 = xq3(4)
11 theta2 q3 = xq3(5)

```
function eqn = funq3_1(x)
load kmgFrlL.mat

x1 = x(1);
x2 = x(2);
theta = x(3);
theta1 = x(4);
theta2 = x(5);
eqn(1) = x2 * cos(theta2) - x1 * cos(theta1);
eqn(2) = k * x2 * sin(theta2) + k * x1 * sin(theta1) - m * g - F;
eqn(3) = k * x2 * cos(theta2) * sin(theta) + k * x1 * cos(theta1) * sin(theta) ...
+k * x2 * sin(theta2) * cos(theta) + m * g * 4 * sin(theta) / (3 * pi) ...
-F * cos(theta) - k * x1 * sin(theta1) * cos(theta);
```

save theta_theta12_x1x2_q3.mat theta_q3 theta1_q3 theta2_q3 x1_q3 x2_q3

```
eqn(4) = (1 + x1) * cos(theta1) + (1 + x2) * cos(theta2) + 2 * r * cos(theta) - L;
eqn(5) = (1 + x1) * sin(theta1) + 2 * r * sin(theta) - (1 + x2) * sin(theta2);
eqn(6) = L^2 + (1 + x2)^2 - 2 * (1 + x2) * L * cos(theta2) - 4 * r^2 - (1 + x1)^2 - ...

4 * (1 + x1) * r * cos(theta1-theta);
eqn(7) = L^2 + (1 + x1)^2 - 2 * (1 + x1) * L * cos(theta1) - 4 * r^2 - (1 + x2)^2 - ...

4 * (1 + x2) * r * cos(theta2+theta);
```

question3 2.m

```
clc, clear
load theta_theta12_x1x2_q3.mat
theta_0 = theta_q3;
4 theta1_0 = theta1_q3;
5 theta2_0 = theta2_q3;
x1_0 = x1_q3;
  x2 0 = x2 q3;
M = zeros(6, 6);
9 M(1, 1) = 1;
M(2, 2) = 1;
n options = odeset('mass', M,'RelTol',1e-2,'AbsTol',[1e-46 1e-4 1e-4 1e-4 1e-4 1e-4])
  % options = odeset('mass', M);
x0 = [theta_0 0 x1_0 x2_0 theta1_0 theta2_0];
14 tspan = [0 1];
[t,x] = ode23t(@funq3_2,tspan,x0,options);
16 figure
plot(t,x)
18 legend('\theta','\theta^{\prime}','x1','x2','\theta_1','\theta_2')
```

funq3 2.m

```
function eqn = funq3_2(t, x)
2 load kmgFrlL.mat
theta = x(1);
4 Phi = x(2);
5 \times 1 = x(3);
6 	 x2 = x(4);
  theta1 = x(5);
theta2 = x(6);
_9 eqn = zeros(6, 1);
  eqn(1) = Phi;
  eqn(2) = -(2 / (m * r)) * (k * x2 * cos(theta2) * sin(theta) + k * x1 * cos(theta1)
11
       * sin(theta) + ...
      k * x2 * sin(theta2) * cos(theta) + m * g * 4 * sin(theta) / (3 * pi) - ...
      k * x1 * sin(theta1) * cos(theta));
13
_{14} eqn(3) = -(1 + x1) * cos(theta1) - (1 + x2) * cos(theta2) - 2 * r * cos(theta) + L;
  eqn(4) = -(1 + x1) * sin(theta1) - 2 * r * sin(theta) + (1 + x2) * sin(theta2);
```

```
eqn(5) = L^2 + (1 + x2)^2 - 2 * (1 + x2) * L * cos(theta2) - 4 * r^2 - (1 + x1)^2 - ...

4 * (1 + x1) * r * cos(theta1-theta);

eqn(6) = L^2 + (1 + x1)^2 - 2 * (1 + x1) * L * cos(theta1) - 4 * r^2 - (1 + x2)^2 - ...

4 * (1 + x2) * r * cos(theta2+theta);
```

question3 2 2.m

```
load theta_theta12_x1x2_q3.mat
theta 0 = theta q3;
theta1_0 = theta1_q3;
4 theta2_0 = theta2_q3;
5 \times 10 = x1 q3;
6 x2_0 = x2_q3;
7 \text{ tspan} = [0,100];
8 tt0 = [theta 0 0 x1 0 x2 0 theta1 0 theta2 0];
opts = odeset('RelTol',1e-2,'AbsTol',1e-4);
[t,theta] = ode45(@(t,theta) funq3_2_2(t,theta), tspan, tt0);
n disp('ok')
  %%
12
% plot(t,theta)
14 % legend('\theta','\theta^{\prime}','x1','x2','\theta 1','\theta 2')
figure('Position',[229.8,248.2,906.4,353.4])
leng = floor(length(t)/20);
plot(t(1:leng),theta(1:leng,1),'r-',t(1:leng),theta(1:leng,2),'b--');
legend('\theta','\theta^{\prime}')
p xlabel('时间 t/s');ylabel('模型3-2 角度\theta及角速度\theta^{\prime}');
20 title('模型3-2:角度及角速度随时间的变化(5s)');
  legend('\theta(t)','\theta^{\prime}(t)','location','northeast')
21
beautiplot('small')
  exportgraphics(gcf,'img\模型3-2角度及角速度随时间的变化5s.png','Resolution',600)
24
2.5
26 figure('Position',[97.8,395.4,979.2,279.2]);subplot(121)
  plot(t, theta(:, 1), 'r-')
28 xlabel('时间 t/s');
ylabel('角度\theta(t)');
30 title('模型3-2:角度随时间(100s)的变化\theta(t)');
subplot(122);plot(t, theta(:, 2), 'b-')
32 xlabel('时间 t/s');
  ylabel('角速度\theta^{\prime}(t)');
34 title('模型3-2:角速度随时间的变化(100s)\theta^{\prime}(t)');
35 beautiplot
  exportgraphics(gcf, 'img\模型3-2角度及角速度随时间的变化100s.png', 'Resolution',
      600)
```

funq3 2 2.m

```
function dy = funq3_2_2(t,x)
2 load kmgFrlL.mat
theta = x(1);
4 Phi = x(2);
5 \times 1 = x(3);
6 	 x2 = x(4);
theta1 = x(5);
theta2 = x(6);
y = zeros(6,1);
options=optimset('display','off');
x1x2theta12 = fsolve(@(x) funtest(x,theta),[x1 x2 theta1 theta2],options);
x1 = x1x2theta12(1);
x2 = x1x2theta12(2);
theta1 = x1x2theta12(3);
theta2 = x1x2theta12(4);
dy(1) = Phi;
dy(2) = -(2 / (m * r)) * (k * x2 * cos(theta2) * sin(theta) + k * x1 * cos(theta1)
      * sin(theta) + ...
      k * x2 * sin(theta2) * cos(theta) + m * g * 4 * sin(theta) / (3 * pi) - ...
18
      k * x1 * sin(theta1) * cos(theta));
```

funtest.m

```
function eqn = funtest(x,theta)
load kmgFrlL.mat

x1 = x(1);
x2 = x(2);
theta1 = x(3);
theta2 = x(4);
eqn(1) = -(1 + x1) * cos(theta1) - (1 + x2) * cos(theta2) - 2 * r * cos(theta) + L;
eqn(2) = -(1 + x1) * sin(theta1) - 2 * r * sin(theta) + (1 + x2) * sin(theta2);
eqn(3) = L^2 + (1 + x2)^2 - 2 * (1 + x2) * L * cos(theta2) - 4 * r^2 - (1 + x1)^2 - ...

4 * (1 + x1) * r * cos(theta1-theta);
eqn(4) = L^2 + (1 + x1)^2 - 2 * (1 + x1) * L * cos(theta1) - 4 * r^2 - (1 + x2)^2 - ...

4 * (1 + x2) * r * cos(theta2+theta);
```