第八讲: 系泊系统的设计 数学模型和算法的应用与 MATLAB 实现

周吕文

中国科学院力学研究所

2017年7月15日



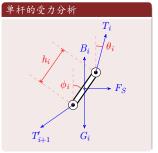
微信公众号: 超级数学建模

								赛題与	分析 模型 总统	
玄	治	玄	纮	码	识	ił				

长度 直径 质量 水速 v 1 m 0.05 m 10 kg 1 m 0.3 m 100 kg $\begin{array}{ll} H \,=\, 18,\, L_{\rm II} \,=\, 22.5 {\rm m}, \\ w \,=\, 12/24 {\rm m/s}; \\ \phi \,=?,\, x \,=?,\, h \,=?. \end{array}$ 105 mm 7.00 kg/m $w = 36 \text{m/s}, \phi = ?, x = ?, \phi < 5^{\circ}, \theta < 16^{\circ}; M = ?.$ ---- III 120 mm 12.50 kg/m ---- IV 150 mm 19.50 kg/m $16\mathrm{m} \leq H \leq 20\mathrm{m}, \, v \leq 1.5$ ϕ =?, x =?, h =?. V 180 mm 28.12 kg/m 锚链 锚 600 kg

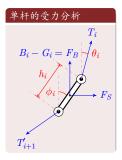
问题分析





周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲: 系泊系统的设计

单杆的平衡条件



$$F_x = F_S + T_i \sin \theta_i - T_{i+1} \sin \theta_{i+1}$$

$$F_y = F_B + T_i \cos \theta_i - T_{i+1} \cos \theta_{i+1}$$

力矩平衡: M₊ = M_

$$M_{+} = (T_{i}\cos\theta_{i} + F_{B}/2)h_{i}\sin\phi_{i}$$

$$M_{-} = (T_i \sin \theta_i + F_S/2) h_i \cos \phi_i$$

递推关系: i>1

$$\mathbf{T}_{i+1} = \left(F_S + T_i \sin \theta_i, F_B + T_i \cos \theta_i\right), \ \tan \phi_i = \frac{T_i \sin \theta_i + F_S/2}{T_i \cos \theta_i + F_B/2}$$

Notes

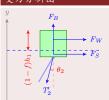
Notes				

Notes		

Notes			

浮标的平衡条件

受力分析图



受力平衡: $F_x = 0$, $F_y = 0$

$$F_x = -T_2 \sin \theta_2 + F_W + F_D$$

$$F_y = -T_2 \cos \theta_2 + F_B$$

$$F_B =
ho_{ extsf{sea}} extsf{f} \pi (d/2)^2 h \, g - mg$$
 $F_W = C_W (1-f) h dv^2, \; F_S = C_S extsf{f} h dv^2$

が 遊推首项: i=1

$$\mathbf{T}_2 = \left(F_W + F_S, F_B\right), \quad \tan\phi_1 = \frac{f/2F_S + \left[f + (1-f)/2\right]F_W}{f/2F_B}$$

周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲:系泊系统的设计

各杆位置的确定

两杆的相对位置图



相对位置递推关系

$$x_{n+1} = 0, \ y_{n+1} = 0$$

 $x_i = x_{i+1} + h_i \sin \theta_i$
 $y_i = y_{i+1} + h_i \cos \theta_i$

二分法求解浮标吃水比例 $f:f_{\min}=0$, $f_{\max}=1$

$$f = (f_{\min} + f_{\max}) \Longrightarrow \begin{cases} y_1 - (1 - f)h_1 > H & f \to f_{\max} \\ y_1 - (1 - f)h_1 < H & f \to f_{\min} \end{cases}$$

周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲:系泊系统的设计

计算流程

初始设置 $f_{\min}=0$, $f_{\max}=1$

- 由浮标吃水比例 $f = (f_{\min} + f_{\max})/2$ 计算浮标所受.
- 由浮标浮力, 重力, 风力, 拉力四力平衡求得浮标对一号钢管 (第2节杆)的拉力.
- 迭代递推出出各节杆所受拉力和倾角 ϕ .
- 根据 ϕ 将各杆长度投影到竖直方向, 求得浮标吃水线距离海 床的高度 Z_w .
- 如果 $Z_w > 18$, 则 $f_{\text{max}} = f$; 否则 $f_{\text{min}} = f$.
- 如果 $f_{\text{max}} f_{\text{min}} < E$, 输出结果; 否则回到 1.

周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲:系泊系统的设计

主函数

moor
01 function [tilt,elev,xbuoy,f] = moor(Lc,chain,vw,vs,M,depth)
02 g = 9.81; rho = 1.025e3; rhoFe = 7.9e3; cdwin = 0.625;
03 [lc, mc, dc] = chainpara(chain); nc = round(Lc/lc);
04 m = [1000, 10*ones(1,4), 100, mc*ones(1,nc)];
05 h = [2, ones(1,4), 1, lc*ones(1,nc)];
06 d = [2, 5e-2*ones(1,4), 0.3, dc*ones(1,nc)];
07 Fb = $pi*(d/2).^2.*h*rho*g - m*g;$
08 phi = zeros(1,length(h)); fmin = 0; fmax = 1;
09 while fmax-fmin>1e-10
<pre>10 f = (fmax+fmin)/2;</pre>
11 Fb(1) = rho * $f*pi*(d(1)/2).^2.*h(1) * g - m(1)*g;$
12 $Fw = cdwin * (1-f)*h(1).*d(1) * vw.^2;$
<pre>13 Fs = waterload(vs, h, d, phi, depth, f);</pre>
<pre>phi = solvequileq(Fb, Fw, Fs, M, f);</pre>
15 $x = h.*sin(phi); z = h.*cos(phi);$
if sum(z(2:end))+h(1)*f>depth; fmax=f; else; fmin=f; end
17 end
18 x = cumsum([0 fliplr(x)]); z = cumsum([0 fliplr(z)]);
19 tilt = phi(6)*180/pi; elev = 90- phi(end)*180/pi;
20 xsbed = $max(x(z<1e-10))$; xbuoy = x(end-1);

Notes

Notes

Notes

Notes

锚链参数和近海风荷载

```
01 function [lc, mc, dc] = chainpara(typeid)
02 rhoFe = 7.9e3;
                                        % kg/m^3
% kg/m
03 rho= [3.2 7.0 12.5 19.5 28.12];
04 lc = [ 78 105 120 150 180]*1e-3; % m
05 mc = rho.*lc;
                                        % kg
06 lc = lc(typeid); mc = mc(typeid);
07 dc = 2*sqrt(rho(typeid)/rhoFe/pi);
```

```
08 function Fs = waterload(vs, h, d, phi, depth, f)
09 \text{ cd} = 374;
10 z = h.*cos(phi);
11 zi = fliplr(cumsum(fliplr(z))) - z/2;
12 zi(1) = depth - f*h(1)/2;
13 vsi = vs./sqrt(depth)*sqrt(zi);
14 Fs = cd * h.*d.*cos(phi) .* vsi.^2;
15 Fs(1) = Fs(1)*f;
```

解平衡方程求倾斜角度

```
01 function phi = solvequileq(Fb, Fw, Fs, M, f)
02 g = 9.81; N = length(Fb);
03 rho = 1.025e3; rhoFe = 7.9e3
04 [theta, phi, Ft] = deal(zeros(1,N));
05 for i = 1:N-1
06
         fx = Ft(i)*sin(theta(i)) + Fs(i);
           if i==1; fx = fx + Fw; end
fz = Fb(i) + Ft(i)*cos(theta(i));
if i==6; fz = fz -M*g + rho*(M/rhoFe)*g; end
Ft(i+1) = sqrt(fx^2+fz^2);
theta(i+1) = acos(fz/Ft(i+1));
07
80
09
10
11
           if theta(i+1)>pi/2; theta(i+1) = pi/2; end
12
13 end
14 phi =atan2( Ft.*sin(theta)+Fs/2, Ft.*cos(theta)+Fb/2);
15 phi(phi>pi/2) = pi/2;
16 phi(1) = atan2( Fs(1)*f/2+Fw(1)*(f+(1-f)/2), Fb(1)*f/2 );
```

周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲:系泊系统的设计

主程序

```
01 Lc = 22.05; chain = 2; M = 1200; depth = 18; vs = 0;
02 [tilt,elev,xbuoy,f] = moor(Lc, chain, 12, vs, M, depth);
03 [tilt,elev,xbuoy,f] = moor(Lc, chain, 24, vs, M, depth);
```

问题二

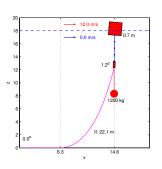
```
04 Mi = 1200:10:4000; tilti = []; elevi = [];
05 for mi = Mi
       [tilt,elev,xbuoy,f] = moor(Lc,chain,36,0,mi,depth);
07
     tilti = [tilti,tilt]; elevi = [elevi,elev];
08 end
09 plot(Mi, tilti, 'r', Mi, elevi, 'b');
```

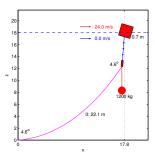
问题三: 一个符合条件的算例

```
10 Lc = 20.88; chain = 5; M = 4000; depth = 20; vw = 36; vs = 1.5;
11 [tilt,elev,xbuoy,f] = moor(Lc,chain,vw,vs,M,depth);
```

周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲: 系泊系统的设计

问题-



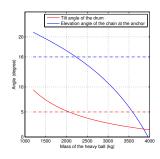


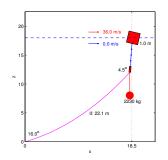
Notes			
Notes			
-			

Notes				

Notes			

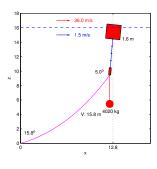
问题二

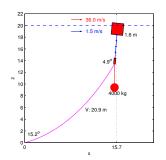




周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲: 系泊系统的设计

问题三





周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲: 系泊系统

评审要点

本问题要求学生分析浮标, 钢管, 钢桶, 重物球和锚链的受力 情况, 建立计算锚链形状, 钢桶和钢管的倾斜角度, 浮标的吃 水深度和游动区域的数学模型.

在此基础上, 确定锚链的型号, 长度和重物球的质量, 给出不 同情况下锚链形状, 锚链与海床的夹角, 钢桶和钢管的倾斜 角度, 浮标的吃水深度和游动区域的表达式和具体数值.

评阅应该以模型为主, 数值结果为辅.

周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲:系泊系统的设计

评审要点

要求学生对给定的锚链型号, 长度和重物球的质量, 分别计 算出当海面风力为 12m/s 和 24m/s 的情况时锚链的形状, 在 锚点锚链与海床的夹角, 钢桶和钢管的倾斜角度, 浮标的吃 水深度和游动区域.

当海面风力为 12m/s 时, 有 6.2m 左右的锚链拖地, 钢桶的 倾斜角度 1.2 度左右, 浮标的吃水深度 0.7m 左右, 游动区域 的半径 14.7m 左右;

在海面风力为 24m/s 时, 锚链与海床在锚点的夹角 4.5 度左 右, 钢桶的倾斜角度 4.6 度左右, 浮标的吃水深度 0.7m 左右, 游动区域的半径 17.8m 左右

Notes

NI .			
Notes			
Notes			
Notes			
Notes			
-			

Notes

评审要点

问题 2

对题目中给定的锚链型号, 长度和重物球的质量, 当海面风 力为 36m/s 时, 钢桶的倾斜角度, 锚链在锚点与海床的夹角 都不满足要求

需要对重物球的质量进行调整, 论文中要给出调整后重物球 的质量,在这个质量下锚链与海床的夹角,钢桶的倾斜角度. 满足要求的重物球的质量不会小于 2160kg.

周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲: 系泊系统的设计

评审要点

问题 3

要求学生根据模型在最大风速可达 36m/s, 海水最大速度可 达 1.5m/s, 海水深度在 16m 到 20m 之间变化的情况下给出 锚链的型号,长度,重物球的质量,使得在不同情况下锚链与 海床的夹角不大于16度,钢桶的倾斜角度不超过5度,且浮 标的吃水深度和游动区域较小.

并基于该设计, 给出一些典型情况下钢管的倾角, 钢桶的倾 角,在锚点锚链与海床的夹角,浮标的吃水深度和游动区域.

周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲: 系泊系统的设计

2014 年国赛 B 题: 创意平板折叠桌

圆形桌面, 桌腿随铰链可摊成平板. 桌腿 由两组木条组成, 每组由一根钢筋连接, 钢 筋两端固定于最外侧的两根木条上, 沿木 条有空槽以保证可滑动.

2相以保证引用30. 给定平板 120cm×50cm×3cm,木 条宽 2.5cm,钢筋固定在最外侧木 条中心,折叠后桌高 53cm. 描述折叠过程, 给出设计加工参数.

对于给定桌高和桌面直径, 讨论矩 形板材料和折叠桌的最优 (稳固,方便加工,用材最少)设计加工参数.

根据指定桌高度, 桌面边缘线的形状大小和桌脚边缘线的大致形状, 给出平板形状尺寸和最优加工参数.



参考解题程序: https://github.com/CUMCM/2014-B

周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲:系泊系统的设计

快速检索 |

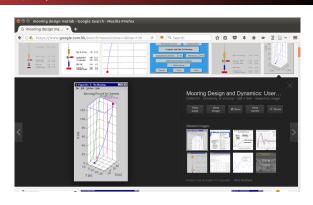
Google	mooring de	sign mattab			0 9			#	0 (
	All Imag	es Videos News	Maps	More =	Search tools	v	lew saved	SafeSearch	
Selection of the select	- Sec. (5 m)	December THE THE			For the Control of th	State of the state	To the ope to be a face of the same open to be a face of the same ope	COLD SERVICE SAMPLES BASES	Manufacture of the state of the
A Administration of Control of Co	J. 894			242	40-	y T 100 T(n)		A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH	N D & D

周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲:系泊系统的设计

Notes	
Notes	
	_
	_
Notes	

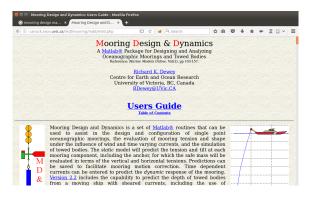
Notes

快速检索 |



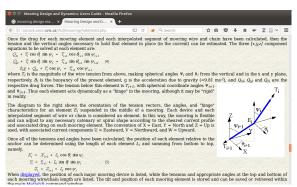
周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲:系泊系统的设计

快速检索 |



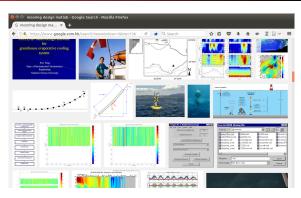
周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲:系泊系统的设计

快速检索 |



周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲: 系泊系统的设计

快速检索 ||

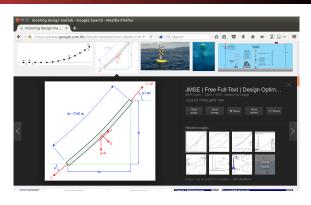


Notes			
ivotes			
-			
Notes			
Notes			

Notes			

Notes

快速检索 ||



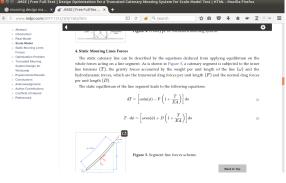
周吕文 中国科学院力学研究所 🍪 第八讲:系泊系统的设计

快速检索 ||



周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲: 系泊系统的设计

快速检索 ||



周吕文 中国科学院力学研究所 🛞 第八讲:系泊系统的设计

应对策略

前几问为封闭性问题, 后几问为开放性的优化问题. 问题所要求解的是多个刚体间的空间位置关系.

策略

将问题转化为由多个类似元件构成的空间几何运动问题. 根据运动分析和力学分析, 找出各元件之间的相互关系. 从某个或某几个元件入手, 找出求解所依赖的初始条件.

给出一套解决问题的通用方法. 输入参数就能给出结果. 根据给定参数,给出封闭性问题的准确答案. 通过调整输入参数,对开放性的问题进行优化.

Notes			
Notes			

Notes			

	Notes
Thank You!!!	
	Notes
	Notes
	Notes