14.10. Используя принцип виртуальных перемещений, до казать, что равенство нулю главного вектора R и главного момента  ${\bf M}_o$  сил, действующих на твердое тело, является необходимым и достаточным условием равновесия свободного твердо

было положением равновесия, необходимо и достаточно, чтобы в этом положении работа активных сил на любом виртуальном пе-

$$\delta A = \sum_{i} \mathbf{F}_{i} \cdot \delta \mathbf{r}_{i} = 0 \quad \forall \delta \mathbf{R} \in (7.5). \tag{7.9}$$

ным ускорением w вдоль горизонтальной оси Ох. Найти форму нити в положении её относительного равновесия в системе коор динат Оху, движущейся поступательно

Buseren nyrouge Toyky Hu Kutu C Maccaii m

**14.29.** Материальная точка может двигаться без трения по   
поверхности 
$$f(x, y, z) = 0$$
 в силовом поле

 $\{F_x(x, y, z), F_y(x, y, z), F_z(x, y, z)\}$ Показать, что решение относительно  $x, y, z, \lambda$  системы уравнений

 $F_x + \lambda \frac{\partial f}{\partial x} = 0$ ,  $F_y + \lambda \frac{\partial f}{\partial y} = 0$ ,  $F_z + \lambda \frac{\partial f}{\partial z} = 0$ , f(x, y, z) = 0определяет положение равновесия точки и обратно, любому по

$$U = \underbrace{1}_{N} K_{N} + \underbrace{1}_{N} K_{N} +$$

MBM: SA= Fx Sx + Fy Sy + Fz Sz =0

$$V = \frac{\partial f}{\partial x} \delta x + \frac{\partial f}{\partial y} \delta y + \frac{\partial f}{\partial z} \delta z = 0$$

$$F_z + \lambda \frac{\partial f}{\partial x} = 0 \quad \Rightarrow \quad F_z + \lambda \frac{\partial f}{\partial x} = 0, \quad F_z + \lambda \frac{\partial f}{\partial z} = 0, \quad F_z + \lambda \frac{\partial f}{\partial z} = 0, \quad f(x, y, z) = 0$$

yraen yn chagu; Z = SA + hy =>

Si=Sin Yo · Ci = cos 4i ti = 694i =-mgf[(n-1+1) C, + 1 = - mgf [ 1 C. +  $= > \frac{\partial \Pi}{\partial V_k} = my \left( (n-k+\frac{1}{2}) S_k \right)$ +(1-2+1) (2+ (i+...+ 1/2 (in]  $+\frac{1}{1}c_n$  $T_{k}^{r} = \frac{1}{2} m(V_{k}^{r})^{2} + \frac{1}{2} \hat{J}_{0} \dot{V}_{k}^{2}$  $T_{k}^{a} = \frac{1}{2} m [(V_{k}^{r})^{2} + (V_{k}^{e})^{2}] + \frac{1}{2} \bar{\Omega}^{T} \hat{J} \bar{\Omega}$  $\Omega = \overline{W} + \overline{Y}_{K} = \begin{bmatrix}
-W\cos Y_{K} \\
W\sin Y_{K}
\end{bmatrix} = \operatorname{diag}(0, \frac{Mt^{2}}{12}, \frac{mt^{2}}{12})$  $V_{k} = -\frac{1}{2}m(V_{k}^{e})^{2} - \frac{1}{2}\frac{m\ell^{2}}{11}W^{2}Sin^{2}V_{k}$  $\frac{\partial V}{\partial V} = \left[ \left( S_1 + \dots + \frac{1}{2} S_k \right) + \frac{1}{6} S_k + \dots + \frac{1}{6} S_k \right]$  $V = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} S_1^2 + \frac{1}{12} S_1^2 + \frac{1}{12} S_1^2 \end{bmatrix}$ [+2(5,+...+5k++1/25k+)+  $+(S_1+\frac{1}{2}S_2)^2+\frac{1}{12}S_2^2+$  $+ (S_1 + ... + \frac{1}{2}S_n)^2 + \frac{1}{12}S_n^2 ] \cdot (-\frac{1}{2}M^2 \omega^2)$  $+2(S_1+...+\frac{1}{2}S_n)](-\frac{1}{2}mf^2w^2C_k)$  $\frac{\partial V}{\partial V_{n}} = \left[ (N - K + \frac{1}{2}) S_{1} + ... + (N - K + \frac{1}{2}) S_{k-1} + \frac{1}{2} (N - K + \frac{1}{4}) S_{k} + \frac{1}{12} S_{k} + \frac{1}{12}$  $+(n-(k+1)+\frac{1}{1})S_{k+1}+...+\frac{1}{1}S_{n}](-m^{2}w^{2}.C_{k})$  $A = (N-K+\frac{1}{2})S_{K} - \frac{1}{4}S_{K} + \frac{1}{12}S_{K} = (N-K+\frac{1}{2})S_{K} - \frac{1}{6}S_{K}$ 

 $\frac{\partial V}{\partial V_{k}} = \left[ \sum_{i=1}^{K} (n-k+\frac{1}{2}) S_{i} + \sum_{i=k+1}^{K} (n-i+\frac{1}{2}) S_{i} - \frac{1}{6} S_{k} \right] \left( -m!^{2} w^{2} C_{k} \right)$ 

(\*) AX+BX+ LX = 0

$$V(X,\dot{X}) = \frac{1}{2} \dot{X}^{T} A \dot{X} + \frac{1}{2} X^{T} C X > 0$$

$$\dot{\nabla} = \dot{X}^{\mathsf{T}} \mathsf{A} \ddot{X} + \dot{X}^{\mathsf{T}} \mathsf{C} \dot{X} \stackrel{\downarrow}{=}$$

$$=\dot{X}^{T}(-B\dot{X}-(X)+X^{T}(\dot{X}=-\dot{X}^{T}B\dot{X}=-\beta\dot{y}_{n}^{2}<0\Rightarrow)\text{ n.p. ac. yet}$$

V=E=T+1, V=N,  $F = -\beta \dot{X}_n \cdot N_F = F \dot{X} = -\beta \dot{X}_n^2$ 

$$\dot{V}=-\beta\dot{\chi}_{n}^{2}=>$$
 M { $\dot{\chi}_{n}^{2}=0$ } ... and the cylin taking of majorenia parameter and account  $\dot{z}$  parameters  $\dot{z}$  converges  $\dot{z}$  and  $\dot{z}$  converges  $\dot{z}$ 

US TOFO, 470 years nowartes => Con wheet noct query =>

$$\begin{cases} \dot{x} = -x^3 - y^3 + xy^3, \\ \dot{y} = x^3 - y^3 - x^4. \end{cases}$$

$$\Lambda = \frac{1}{4} (X_a + \lambda_a) > 0$$

$$\dot{V} = X^3 \dot{X} + y^3 \dot{Y} = X^3 (-X^3 - y^3 + xy^3) + y^3 (X^3 - y^3 - x^4) =$$

$$= -X^6 - X^3 y^3 + x^4 y^5 + y^3 x^3 - y^6 - x^4 y^3 = -X^6 - y^6 < 0 \Rightarrow \Pi.P. ac. yor.$$

T2. 
$$\begin{cases} \dot{x} = x + y + x^3, \end{cases}$$

CUCIETA NUH. TIPUÓN: 
$$\begin{cases} \dot{x} = x + y \\ \dot{y} = x - y \end{cases}$$
  $|\lambda = -\lambda| = \begin{vmatrix} \lambda - 1 & -1 \\ -1 & \lambda + 1 \end{vmatrix} = \lambda^2 - 2$ 

λ,,=±11 => 11.P. He yer

· Th. MINYHOBA OF YET NO AIT.

V = (ax+by) + (x">0 nu c>0

$$V = (ax + by) + (x^{3} + y) + 4(x^{3} + y)$$

$$= 2(ax + by)(ay - 3ax - ax^{3} + 6bx - 2by) + 4(x^{3}(y - 3x - x^{3})$$

$$= 2(ax + by)(ay - 3ax - ax^{3} + 6bx - 2by) + 4(x^{3}(y - 3x - x^{3})$$

$$= -8b^{2}x^{4} - 4b^{2}x^{3}y + 4(x^{3}y - 12(x^{4} - 4x^{6}) + 4(x^{6})x^{3}y - 4(2b^{2} + 3x^{2}) + 4(x^{6})x^{6}$$

$$= -8b^{2}x^{4} - 4b^{2}x^{3}y + 4(x^{3}y - 12(x^{4} - 4x^{6}) + 4(x^{6})x^{3}y - 4(2b^{2} + 3x^{2})x^{4} - 4(x^{6})$$

$$= -8b^{2}x^{4} - 4b^{2}x^{3}y + 4(x^{3}y - 12(x^{4} - 4x^{6}) + 4(x^{6})x^{3}y - 4(2b^{2} + 3x^{2})x^{4} - 4(x^{6})x^{6}$$

$$= -8b^{2}x^{4} - 4b^{2}x^{3}y + 4(x^{3}y - 12(x^{4} - 4x^{6}) + 4(x^{6})x^{2}y - 4(x^$$

 $\Pi = mg \{ (OSd - \frac{1}{2}mw^2 f^2 Sin^2 d + \frac{1}{2} C(f - f_0)^2 \}$  (1)  $\Pi_{1} = c(f-f_{0}) + mg \cos d - mw^{2}f \sin^{2}d = 0$  (2) 1) Nym  $C \neq mw^2 \sin^2 \alpha$   $\ell = \frac{C \cdot \ell_0 - mg \cos \alpha}{C - mw^2 \sin^2 \alpha} - n.P.$ 

· [14] 20 Mm (2 mm, 2 in, 9 => Act

· The<0 max (< max sin d => hayer

2) hym (= mw2sin2d

вращается с постоянной угловой скоростью о вокруг вертикальной оси  $O_iO_2$ , проходящей через его конец A. По стержню очкой А пружиной жесткости с. Длина пружины в недеформированном состоянии равна l<sub>a</sub>. Найти положения относителя

 $\Pi_{H} = C - M w^2 \sin^2 \alpha$ 

M = const => θ- μοδού - μυχί n.p.

15.13. Груз массы m подвешен на невесомой нерастжимой приным l кточе A однородию стержия массы M, который может вращаться вокруг своей неподвижной точки O ( $AO = l_1$ ,  $OB = l_2$ ). Движение происходит в вертикальной плоскости. Найти положения равновесия системы и исследовать их устойчивость.

$$\Pi = Mg \frac{f_2 - f_1}{2} \cos \varphi - mg (f \cos \varphi + f \cos \varphi)$$

$$\Pi_{-} = -\frac{1}{2} Ma (f_1 - f_1) \sin \varphi + ma f \sin \varphi = 2 \frac{1}{2} \frac{1}{2}$$

$$\prod_{\psi} = \operatorname{mglSin} \psi = 0 \Rightarrow \psi_{1,2} = 0$$

$$\prod_{v=1}^{\infty} = -\frac{1}{2} \operatorname{Ma} \left( \frac{1}{2} - \frac{1}{2} \right) \left( \operatorname{osy} + \operatorname{mal} \right)$$

Теорема 1. Если потенциальная энергия консервативной системь положении равновесия не имеет минимула и это узнается уже по -имам второго порядка в разложении функции II в ряд в окрестности и ложения равновесии без необходимости рассматривания -и-внов выси порядков, то положение равновесия неустойчиво.

ПРИ 2
$$ml_1 = M(l_2-l_1)$$
 П Не Зависит от  $q = 0$   $y_3 = 0$  15.13. При  $2ml_1 > M(l_2-l_1)$  положение равновесия  $q_1 = 0$ ,  $q_2 = 0$  устойчиво, а положение равновесия  $q_2 = \pi$ ,  $q_2 = 0$  неустойчиво, и, наоборот, при

чино, а положение равновесия 
$$\psi_1=n_t$$
,  $\psi_2=0$  неустойчино, и, наосорот, при  $2ml_1 < M\left(l_2-l_1\right)$  положение равновесия  $\phi_1=0$ ,  $\psi_1=0$  неустойчино, пожение равновесия  $\phi_2=\pi$ ,  $\psi_2=0$  устойчино. В случае  $2ml_1=M\left(l_2-l_1\right)$  имеет место континум неустойчиных положений равновесия  $\phi_2-\pi$ ,  $-m$ 6бое,

ические параметры удовлетворяют условию r < l < 2rелить значение угла наклона в стержня к линии горизон

$$\Pi_{\theta} = -4\cos 2\theta + \frac{e}{r}\cos \theta = -8\cos^2\theta + 4 + \frac{e}{r}\cos \theta = 0$$

$$(050_{12}^{2})\frac{1}{16} \cdot \frac{1}{r} \pm \frac{1}{16} \int_{r^{2}}^{r^{2}} + 128$$

$$\Pi_{yy} = 8 \sin 2\theta - \frac{1}{r} \sin \theta = \sin \theta (16 \cos \theta - \frac{1}{r})$$

$$\theta_1 = \arccos\left(\frac{1}{16} \cdot \frac{1}{r} - \frac{1}{16} \int_{r^2}^{r^2} + 128\right) - \text{Heyer n.p.}$$

гладкой поверхности, определяемой уравнением (ось Oz на

$$\Pi_{v} = (os(x+y) = 0 = ) x+y =$$

$$\prod_{y} = (os(x+y) = 0 \Rightarrow x+y =$$

$$\Pi_{x} = (os(x+y) = 0 = ) X+y = \frac{\pi}{2}$$

$$\prod_{x} = (os(x+y) = 0 = x+y = 0$$

$$\Pi_{y} = \cos(x+y) + \sin y = 0 \Rightarrow y = \Pi K$$

$$X+y = -\frac{\pi}{2} + 2 \ln n$$
  $= -\frac{\pi}{2}$ 

2) 
$$\begin{cases} x = \frac{\pi}{2} + 2\pi(n-k) \\ y = 2\pi k \end{cases}$$

Sin(xty)<0 (05 y >0

