d) Demostración de Hamiltoniano de la nave

A partir del movimiento de la nave, podemos decir que su energía cinetiva viene dada por

$$T = \frac{1}{2}m(\dot{\chi}^2 + \dot{y}^2)$$

como estamos tomando coordenados polares tendriamos que

$$T = \frac{1}{2}m(\frac{2}{5}(r\dot{\gamma})) \longrightarrow \frac{\partial}{\partial \epsilon}(r\dot{\gamma}) = \frac{1}{5}(r\dot{\gamma})^2\dot{\gamma}^2 + \frac{\partial}{\partial \epsilon}(r\dot{\gamma})^2\dot{\gamma}^2$$
$$= \dot{\gamma}^2\dot{\gamma}^2 + \dot{\phi}^2\dot{\gamma}^2\dot{\phi}$$

como la energia es una cantidod escolar

$$T = \frac{1}{2} m \left( \dot{\gamma}^2 + \gamma^2 \dot{\beta}^2 \right)$$

Adicionalmente, encontramos que la energia potencial viene clada por la energia gravitacional de la interacción con la tierra y la luna

$$\int O = -6 \frac{mmT}{Y} - \frac{6mmL}{YL}$$

con esto en mente tendriamos que el lagrangiano del sistema estoria dado por

Ahoro, calwiamos Los momentos conjugados, donde tenemos que

$$P_{Y} = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{Y}} = \frac{\partial}{\partial \dot{Y}} \left( \frac{1}{2} m (\dot{Y}^{2} + Y^{2} \dot{\phi}^{2}) - \frac{6 mmT}{Y} - \frac{6 mmL}{YL} \right)$$

$$\oint_{\phi} = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\phi}} \left( \frac{1}{2} m \left( \dot{\gamma}^2 + \Upsilon^2 \dot{\phi}^2 \right) - \frac{6 m m_T}{\Upsilon} - \frac{6 m m_L}{\Upsilon_L} \right)$$

Ahora, teniendo los momentos lineal y angular y el lugrangiano podemos en untror el Hamiltoniano como

$$\mathcal{H} = \sum_{i=1}^{N} P_{i} \cdot i - \mathcal{I}$$

$$\mathcal{H} = \dot{m}\dot{\gamma}^2 + \dot{m}\dot{\gamma}^2\dot{\phi}^2 - \frac{1}{2}\dot{m}(\dot{\gamma}^2 + \dot{\gamma}^2\dot{\phi}^2) - 6\frac{\dot{m}m_T}{\dot{\gamma}} - 6\frac{\dot{m}m_L}{\dot{\gamma}_L}$$

$$\mathcal{H} = m\dot{\gamma}^2 - \frac{1}{2}m\dot{\gamma}^2 + mr^2\dot{\phi}^2 - \frac{1}{2}mr^2\dot{\phi}^2 - 6\frac{mm\tau}{\gamma} - 6\frac{mmL}{\gamma L}$$

$$H = \frac{1}{2}m\dot{\gamma}^2 + \frac{1}{2}m\gamma^2\dot{\phi}^2 - 6\frac{mmT}{\gamma} - 6\frac{mmL}{\gamma_L}$$
 Hamiltoniano del sutema

finalmente, fr = mir, fo = mir

$$H = \frac{f_Y^2}{2m} + \frac{f_{\emptyset}^2}{2mY^2} - 6\frac{mmT}{Y} - 6\frac{mmL}{YL}$$

Partiendo del Hamiltoniano del sistema puede enwortraise las escaciones de movimiento

$$H = \frac{\int_{\Upsilon}^{2}}{2m} + \frac{\int_{\Phi}^{2}}{2mr^{2}} - \frac{GmmT}{V} - \frac{GmmL}{YL(r, \phi, t)}$$

$$\dot{Y} = \frac{\partial H}{\partial P_r} = \frac{\partial}{\partial P_r} \left( \frac{P_r^2}{2m} \right) + \frac{\partial}{\partial P_r} \left( \frac{f_0^2}{2mr^2} \right) - \frac{\partial}{\partial P_r} \left( \frac{6mmr}{r} \right) - \frac{\partial I}{\partial P_r} \left( \frac{6mmr}{r L(r, 0, t)} \right)$$

como il momento angular for no depende del momento lineal de la particula ya que proviene de un punto en il espacio de estado diferente, entonces

y mas claramente, por conservación del la masa en el sistema conocemos que

Por lo tanto, tenemos que

$$\dot{Y} = \frac{\partial H}{\partial P_{Y}} = \frac{2P_{Y}}{2m}$$

$$\dot{V} = \frac{\dot{P}_{Y}}{m}$$

Por otro lado, derivando con respecto al segundo momento generalizado

$$\frac{\partial H}{\partial f_{\phi}} = \frac{\partial}{\partial H} \left( \frac{\hat{p}_{\tau}^2}{2m} \right) + \frac{\partial}{\partial p_{\phi}} \left( \frac{\hat{p}_{\phi}^2}{2mr^2} \right) - \frac{\partial}{\partial p_{\phi}} \left( \frac{6mm_T}{r} \right) - \frac{\partial}{\partial p_{\phi}} \left( \frac{6mm_L}{r_L} \right)$$

$$\frac{\partial H}{\partial \rho \phi} = \frac{2 \rho \phi}{2 m r^2} = \frac{\rho \phi}{m r^2} \qquad \dot{\phi} = \frac{\rho \phi}{m r^2}$$

Ahora para conocer la variación de los momentos generalizaclos vamos a tener que

$$\frac{\partial H}{\partial Y} = \frac{\partial}{\partial Y} \left( \frac{\hat{p}_{Y}^{2}}{2m} \right) + \frac{\partial}{\partial Y} \left( \frac{\hat{p}_{\psi}^{2}}{2mY^{2}} \right) - \frac{\partial}{\partial Y} \left( \frac{6mm_{T}}{Y} \right) - \frac{\partial}{\partial Y} \left( \frac{6mm_{L}}{Y_{L}} \right)$$

como la distancia de la nave a la Juna depende de la distancia r, entonces tenemos que

$$\frac{\partial}{\partial r} \left( \frac{6mmL}{rL} \right) = 6mmL \cdot \frac{\partial}{\partial r} \left( \frac{1}{rL(r, \phi, t)} \right)$$

Ahora bien

$$\frac{\partial}{\partial Y} \left( \frac{1}{\sqrt{Y^2 + d^2 - 2Yd \cos(\phi - \omega + 1)}} \right)$$

$$=-\frac{\frac{\partial}{\partial Y}(\sqrt{Y^2+d^2-2YJ\omega s(\phi-\omega t)})}{\sqrt{Y^2+d^2-2YJ\omega s(\phi-\omega t)}}^2$$

= + 
$$\frac{2Y - 2 d \omega s (y - \omega t)}{2(Y^2 + d^2 - 2Y d \omega s (0 - \omega t))^{3/2}}$$

$$= \frac{r - J \cos(\phi - \omega t)}{(r^2 + d^2 - 2r d \cos(\phi - \omega t))^{3\alpha/2}}$$

Por lo tanto, tenemos que

$$\frac{\partial}{\partial Y} \left( \frac{6mmL}{Y_L} \right) = 6 \frac{mmL}{Y_L(r, \phi, t)} \cdot \left[ Y - dcos(\phi - \omega t) \right]$$

$$\frac{\partial}{\partial Y} \left( \frac{6 \text{mmT}}{Y} \right) = 6 \frac{\text{mm}_{\text{T}}}{Y^2} \qquad \frac{6}{\partial Y} \left( \frac{\hat{f}_0^2}{2 \text{m} Y^2} \right) = -\frac{\hat{p}_0^2}{\text{m} Y^3}$$

finalmente tenemos que

$$\int_{Y}^{x} = -\frac{\partial H}{\partial Y} = \frac{\rho_{\phi}^{2}}{mY^{3}} - \frac{6mmT}{Y^{2}} - 6\frac{mmL}{VL(Y,\phi,\xi)^{3}} \left[Y - Jws(\phi - wt)\right]$$

Para encontrar la otra ecuación tenemos que

$$\frac{\partial H}{\partial \phi} = \frac{\partial}{\partial \phi} \left( \frac{\rho_{\gamma}^2}{2m} \right) + \frac{\partial}{\partial \phi} \left( \frac{\rho_{\phi}^2}{2m\gamma^2} \right) - \frac{\partial}{\partial \phi} \left( \frac{6mm\tau}{\gamma} \right) - \frac{\partial}{\partial \phi} \left( 6\frac{mmL}{\gamma L} \right)$$

como p indica la posición anyular de la nave con respecto a la tierra, vamos a tener que

$$\frac{\partial}{\partial \phi} \left( \frac{P_Y^2}{2m} \right) = 0 \quad , \frac{\partial}{\partial \phi} \left( \frac{\rho_0^2}{2mY^2} \right) = 0 \quad \sim \frac{\partial}{\partial \phi} \left( \frac{6mm\tau}{r} \right)$$

$$\frac{\partial}{\partial \phi} \left( \frac{6mmL}{\Upsilon L} \right) = 6mmL \cdot \frac{\partial}{\partial \phi} \left( \frac{1}{\sqrt{\Upsilon^2 + d^2 - 2\Upsilon d\cos(\phi - \omega E)}} \right)$$

$$\frac{\partial}{\partial \phi} \left( \cdots \right) = \frac{r d \operatorname{sen}(\phi - \omega t)}{(\gamma^2 + d^2 - 2r d \cos(\phi - \omega t))^{3/2}}$$

Por la tanto, tenemos que el cambio en el momento angular viene dado por

$$\dot{f}_{\varphi} = \frac{\partial H}{\partial \varphi} = -6 \frac{mmL}{V_{L}()^{3/2}} \left[ rd sen(\varphi - \omega t) \right]$$

Reducción de error de reclondes

$$\widetilde{Y} = \frac{r}{cl}$$
  $\widetilde{P}_r = \frac{P_r}{m \cdot cl}$   $\widetilde{P}_{\vec{p}} = \frac{P_{\vec{p}}}{m \cdot cl}$ 

Partien de de estas nuevas variables podemos reescribir nuestro sistema de ecuaciones de monera que la solución sea más precisa

$$\dot{Y} = \frac{f_{Y}}{m} = \frac{f_{Y} \cdot md}{m} = \frac{f_{Y} \cdot d}{1}$$

$$\dot{\vec{Y}} = \vec{p}_{\vec{Y}} \cdot \vec{J}$$
 Ewación 1 normalizado

$$\dot{\phi} = \frac{\hat{f}_{\emptyset} \, \text{md}^2}{\text{m}_{\Upsilon}^2} = \frac{\hat{f}_{\emptyset} \, \text{md}^2}{\text{m}_{\Upsilon}^2 d^2} = \frac{\hat{f}_{\emptyset}}{\hat{V}^2}$$

$$\dot{\phi} = \frac{\hat{f}_{\sigma}}{\hat{\gamma}^2}$$
 Ewación 2 normalizada

$$\frac{\hat{P}_{Y}}{m_{Y}^{3}} = \frac{\hat{P}_{\phi}^{2}}{m_{Y}^{3}} - 6 \frac{mm_{T}}{Y^{2}} - 6 \frac{mm_{L}}{Y_{L}^{3/2}} \left[ Y - dws(\phi - wt) \right]$$

$$= \frac{\hat{P}_{\phi}^{2} m^{2} d^{4}}{m_{Y}^{3} d^{3}} - 6 \frac{mm_{T}}{\hat{Y}^{2} d^{2}} - 6 \frac{mm_{L}}{\hat{Y}^{3}} \left[ \hat{Y} d - dws(\phi - wt) \right]$$

$$= \frac{\hat{P}_{\phi}^{2} m d}{\hat{Y}^{3}} - \frac{\Delta d}{\hat{Y}^{2}} - \frac{\Delta d}{\hat{Y}^{2}} \left[ \hat{Y} - ws(\phi - wt) \right]$$

$$\hat{\vec{f}}_{r} = \frac{\hat{\vec{f}}_{0}^{2} \text{ mJ}}{\hat{\vec{y}}^{3}} - \Delta J \left[ \frac{1}{\hat{\vec{y}}^{2}} - \frac{\mu}{\hat{\vec{y}}^{3}} \left[ \hat{\vec{r}} - \cos(\hat{p} - \omega t) \right] \right]$$
 normalizada (1)