

Beachten wir, dass

$$dl = (t-t_0) dn - n dt_0 + n dt$$

ist, so liefert die zweite Methode () des vorigen Paragraphen aus der obigen Differentialform uns die Störungsgleichung

$$0 = -\frac{2k}{\mu} \left(\frac{dl}{dt} - n \right) + c (g + \omega_y \dot{v}) + 2(X_x)$$

Um Einsicht in den geometrischen Inhalt dieser Störungsgleichungen zu gewinnen, führen wir ein neues bewegtes, orthogonales Koordinatensystem \mathcal{H} ein, auf das wir dann die Störungsgleichungen transformieren. Wir wählen als $\mathcal{H}_1, \mathcal{H}_2$ Ebene die instantane Bahnebene und zwar als \mathcal{H}_1 -Achse die instantane Apsidenlinie. Wenn wir dann als \mathcal{H}_3 -Achse die Normale der instantanen Bahnebene in dem früher angegebenen Sinn wählen, so ist auch die \mathcal{H}_2 -Achse festgelegt. Sind X_1, X_2, X_3 die Komponenten der resultierenden Störungskraft im X -System, so sollen die im \mathcal{H} -System heißen $\mathcal{H}_1, \mathcal{H}_2, \mathcal{H}_3$. Da $\rho_3 = 0$ ist, so hat das resultierende Moment die Komponenten

$$M_1 = \rho_2 \mathcal{H}_3$$

$$M_2 = -\rho_1 \mathcal{H}_3$$

$$M_3 = \rho_1 \mathcal{H}_2 - \rho_2 \mathcal{H}_1 = r S$$

Ferner sei R die Komponente der störenden Kraft in der Richtung des Radiusvektors r und S ihre Komponente in der Bahnebene normal zu r . Zunächst ist

$$(X_x) = r R$$

Denn $X_\alpha X_\alpha = r X_\alpha \frac{X_\alpha}{r} = r R$ Ferner ist wegen der Orthogonalinvarianz $X_{\alpha\beta} = \mathcal{H}_\alpha \eta_\beta$, wenn η_α die Komponenten des Geschwindig-