

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

$$\mathcal{M}_1 = \rho_2 \mathcal{H}_3$$

$$\mathcal{M}_2 = -\rho_1 \mathcal{H}_3$$

$$\mathcal{M}_3 = \rho_1 \mathcal{H}_2 - \rho_2 \mathcal{H}_1 = r S$$

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  $X_{\alpha\beta} = \mathcal{H}_\alpha \mathcal{H}_\beta$ , wenn  $\mathcal{H}_\alpha$  die Komponenten des Geschwindig-