Расчет собственных колебаний яхты на тихой воде

Возьмем опять ту же самую модель яхты Александра из Киева /см.данные в пост №108 темы,на стр.5/.

Собственный массовый момент инерции относительно оси Х получим по формулу Шиманского от "Качка корабля"-Семенов-Тян-Шанский, Благовещенский, Холодилин, 1969г.

Формула Шиманского выведена в предположении, что корпус судна представляет сплошной параболический цилиндр.

$$J_x = 0.0895 \text{ t*m*s}^2 / \text{cm.пост N} \cdot 108 /$$

Далее ведем расчет по рис.196, стр.595 "Гидродинамика судна"-Басин, Анфимов,1961г.

Радиус инерции массы яхты: $\rho_x = (g^*J_x/D)^{1/2}$

При D = 1,219t и g=9,81m/s² получаем ρ_x = 0,8487m

Средное плечо смоченной поверхности $\rho_s = (1/4)\alpha B[1+(1/6)*(B/T)]$

где α = 0,686 — коэффициент полноты ВЛ; В = 2,456m — ширина яхты; Т= 0,3m — осадка

получаем $\rho_s = 0,996m$;

 $\rho_{x} / \rho_{s} = 0.852$

по диаграмме на рис. 196 получаем $K_{44} = J_x/(J_x + \lambda_{44}) = 0,67$

 $\lambda_{44} = J_x^*[(1-K_{44})/K_{44}] = 0,4925J_x$; Принимаем $\lambda_{44} = 0,5 J_x$; $J_{x1} = J_x + \lambda_{44} = J_x + 0,5 J_x = 1,5 J_x = 1,5*0,0895$ $J_{x1} = 0,13425 t^*m^*s^2$

Тогда собственный период качки $T_{\theta} = 2\pi^* \left[J_{x_1}/(D^*h_0) \right]^{1/2} = 2\pi^* \left[0,13425/(1,219^*0,552) \right]^{1/2} = \mathbf{2,8s}$

Расчет бортовой качки яхты на волнении

Получим изменение длины и высоты резонансной волны.

Рассмотрим случай с максимальной амплитуды качки при резонансе, т.е. период волнения равен периоду собственных колебаний яхты: $\tau = T_\theta = 2.8s$

Круговая частота волн $\sigma = 2\pi / \tau = 2\pi / 2.8 = 2.244 \text{ rad/s}$

От уравнения $\tau \sim 0.8 \ \lambda^{1/2}$ получим: $\lambda \sim 1.56 \ \tau^2 = 1.56 \ ^2.8^2 = 12.23 m$ — длина волны при резонансе

Высота волны определим по формуле Циммермана:

$$2 r_B = 0.17 \lambda^{3/4} = 0.17* 12.23 = 1.11m; r_B = 0.556m$$

Скорость бега волн $c = \lambda / \tau = 12,23 / 2,8 = 4,37 \text{ m/s};$

Крутизна волны 2 $r_B/\lambda = 1,11/12,23 = 0,09 \sim 1/11$

У крупных водохранилища и озера имеем $h_B / \lambda = 1/8 \div 1/12$

Наибольший угол волнового склона будет: $\alpha_0 = 2\pi r_B / \lambda = 2\pi^* 0,556/12,23 = 0,2856 rad = 16,36^\circ$

Расчет поправочных /редукционных/ коэффициентов влияния ширины и осадки яхты на возмущающих силы и момента при качке:

Для бортовой качки $\mathfrak{X}_{\theta} = \mathfrak{X}_{\theta B} * \mathfrak{X}_{\theta T}$

 $\alpha_{\theta B} = 1 - Cwp^{1/2} (B/\lambda)^2 - коэффициент влияния ширины$

$$\alpha_{\rm BB} = 1 - 0.686^{1/2} * (2.456/12.23)^2 = 0.9666$$

Формулу можно использовать при $\lambda/B > 4 \div 5$; В нашем случае $\lambda/B = 12,23/2,456 = 4,98$

 $\mathbf{æ}_{\theta T}$ - коэффициент влияния осадки определим по формуле Благовещенского от "Качка судов"-Басин, 1969г, ф-ла IV-68, стр.122:

$$\alpha_{\theta T} = (\alpha_r r + \alpha_{Zp} Zp - \alpha_{Zw} Zw) / (r-a)$$

r = 1,002m - поперечный метацентрический радиус

$$r - a = h_0 = 0,552m$$
; $a = 0,45m$

При Zg = 0.6m от ОЛ и $Zc = 0.149m \sim 0.15m$ от ОЛ имеем:

Zp = - 0,3m - отстояние ЦТ от WL в покое /положительное направление -вниз/

Zw \sim 0,15m - отстояние ЦВ от WL

По графикам в зависимости от х определяем коэффициенты:

$$\alpha_r = 0.934$$
; $\alpha_{z_0} = 0.946$; $\alpha_{z_w} = 0.923$

$$\alpha_{HT} = [0.934*1.002 + 0.946*(-0.3) - 0.923*0.15] / 0.552 = 0.93$$

$$\alpha_{\rm H} = \alpha_{\rm HB} * \alpha_{\rm HT} = 0.9666 * 0.93 = 0.899$$

Определим эффективный угол волнового склона α_m :

$$\alpha_{\rm m} = \varpi_{\theta} * \alpha_0 = 0.899 * 0.2856 {\rm rad} \sim 0.2567 {\rm rad} = 14.7^{\circ}$$

Определим безразмерный коэффициент демпфирования при бортовой качке.

Силы сопротивления возникают от набегающие на яхту на стоянке волны регулярного волнения.

Эти силы затухают с определенном коэффициентом демпфирования 2µ.

Если нет статистические данные от проведенных экспериментов близких прототипов обычно при бортовой качке ориентировочно можно принять средную величину μ = 0,1, т.е. 2μ = **0,2**

Для коэффициента присоединенной массы воды получим:

$$1 - q = J_x/J_{x1} = 0.0895/0.13425 = 0.67$$

$$J_v = 0.0895 \text{ t*m*s}^2$$

$$J_{x1} = 0.13425 t*m*s^2$$

Амплитуда относительного наклонения при бортовой качке на волнении при резонансе /X=1/:

$$\vartheta_{\rm m} = (1-q)^* \alpha_{\rm m}/2\mu = 0.67^*0.2567/0.2 = 0.86 \,{\rm rad} = 49.3^\circ$$

Набегающие волны регулярного волнения вызывают вынужденные колебания яхты с углом относительного наклонения ϑ и сдвиг фазы δ этих вынужденных колебаний по отношению к возмущающему моменту / δ – фазовой угол на который вынужденные колебания яхты отстают от колебания возмущающего момента/.

Для фазового угла получается: $tg \delta = 2\mu^*x / (1-x^2)$

где
$$x = \sigma / n_{\theta} = T_{\theta} / \tau$$

σ – круговая частота волнения (rad/s)

 n_{θ} – частота собственных колебаний при бортовой качке (rad/s)

При резонансе x = 1, тогда tg
$$\delta$$
 = 0,2*1 / (1-1) = 0,2/0 = ∞ или δ = π /2 rad = **90°**

Уравнение бортовой качки в относительных координатах получим как функцию мгновенного угла ϑ(t) относительного наклонения ДП яхты по отношению к нормали к поверхности волны:

$$\vartheta = \vartheta_m * \sin (\sigma t - \delta) = 49.3°* \sin (\sigma t - \pi/2) = -49.3°* \cos \sigma t$$

Определим $\theta(t)$ - мгновенный угол абсолютного наклонения яхты при бортовой качке , равный углу отклонения ДП от вертикального положения при резонансе:

$$\theta = \vartheta + \alpha$$

$$\alpha = \alpha_m * \sin \sigma t = 14,7°* \sin \sigma t$$

Получим следующее уравнение бортовой качки в абсолютных координатах в условиях резонанса:

$$\theta = 14.7^{\circ *} \sin \sigma t - 49.3^{\circ *} \cos \sigma t$$

инж. Размик Бахарян