

## کاہش غلتش عرضی شناورها با استفاده از حل معادلات روش‌های مخازن کنترل شده فعال و ژیروسکوپ ضدغلتش

سعید شادکام، اعتمادالدین رابعی غلامی\*، نسیم آل علی

دانشکده مهندسی دریا، دانشگاه علوم و فنون دریایی خرمشهر

تاریخ پذیرش: ۱۳۹۴/۱۲/۲۵

تاریخ دریافت: ۱۳۹۳/۹/۲۰

[10.22113/jmst.2016.40943](https://doi.org/10.22113/jmst.2016.40943) : (DOI) شناسه دیجیتال

### چکیده

هر شناور متناسب با جابجایی و مقدار پایداری در محدوده خاصی از تلاطم دریا می‌تواند به طور ایمن حرکت کند. لذا اگر شناور در محدوده کاری خود مجبور به عبور از مناطق دریایی بسیار متلاطم در فصل‌های خاصی باشد که میزان پایداری شناور برای غلبه بر آنها مناسب نیست باید روش‌هایی ارائه شود که از غلتش شناور جلوگیری به عمل آورد. هدف در این مقاله رسیدن به یک پایداری هیدرواستاتیکی مناسب با استفاده از بررسی روش‌های موجود کاہش غلتش شناورها است. از این روش‌ها دو روش استفاده از مخازن ضد غلتش فعال و ژیروسکوپ به عنوان روش‌های متدالو شناخته‌می‌شوند. در این مقاله سعی شده است معادلات حاکم بر روش‌های مخازن کنترل فعال و ژیروسکوپ ضد غلتش ارائه و حل گردد و سپس با مقایسه نتایج روش بهینه تر ارائه گردد. نتایج بررسی به عمل آمده نشان می‌دهد استفاده از مخازن ضد غلتش در شناورهای بزرگ و برای کاہش آنی حرکت غلتش عرضی بهتر بوده و در شناورهای کوچک و کشتی‌های مسافربری دلیل کنترل بهتر ژیروسکوپ نتایج بهتری را نشان می‌دهد.

**واژگان کلیدی:** حرکت رول کشتی، نرم افزار متلب، کاہش غلتش رول

چهار روش متدالو برای کاهش غلتش عرضی شناورها مورد استفاده قرار می‌گیرد. این روش‌ها عبارتند از استفاده از مخازن کنترل شده فعال،<sup>۲</sup> مخازن کنترل شده غیرفعال، ژیروسکوپ ضد غلتش و بیلچکیل‌ها. از روش‌های گفته شده دو روش مخازن کنترل شده فعال و ژیروسکوپ استفاده بیشتری دارند؛ بنابراین در این تحقیق به این دو روش پرداخته می‌شود. مقطع مخازن کنترل شده به شکل W یا دو حرف U در کنارهم هستند؛ در روش فعال آن مخازن مطابق با (شکل ۱) دارای یک پروانه در قسمت میانی (بال میانی) می‌باشد. این پروانه به وسیله یک موتور الکتریکی یا هیدرولیکی تحریک و کنترل می‌شود. وظیفه ایجاد تأخیر فاز بین حرکت سیال داخل مخازن و غلتش شناور را برعهده دارد. قسمت تحتانی مخازن به وسیله یک صفحه تخت به دو کانال تقسیم شده است که هر کانال نیز یک شیرارتیاطی دارد (Gawad et al, 1999).

وقتی شناور به سمت چپ غلتش می‌کند، مطابق شکل ۲، شیرها به گونه‌ای بازمی‌شوند که آب داخل مخازن از سمت چپ به راست انتقال یابند. در غلتش شناور به سمت راست نیز مطابق شکل ۳ عکس این عمل اتفاق می‌افتد به گونه‌ای که غلتش عرضی شناور مهارشود. حرکت ژیروسکوپی در صورتی رخ می‌دهد که محوری که جسم حول آن می‌چرخد خود نیز حول محور دیگری دوران کند. ژیروسکوپ به عنوان یک وسیله پایدار کننده مهم مورد استفاده قرار می‌گیرد. پیش روش کنترل شده یک ژیروسکوپ بزرگ که در یک کشتی گشتاور - ژیروسکوپی نصب می‌شود، باعث می‌شود تا در جهت مخالف با حرکت غلتشی کشتی در دریا به کار رود. ژیروسکوپ‌ها معمولاً در شناورهای متوسط و کوچک نصب می‌شوند. مانند کشتی‌های راهنمای شناورهای تفریحی کرانه‌پیما. علت این امر این است که

## ۱. مقدمه

کشتی دارای ۶ درجه آزادی است که سه درجه آن انتقالی و سه درجه آن دورانی است. سه حرکت هیو، پیچ و رول نوسانی هستند؛ چرا که تحت تأثیر نیروهای بازگرداننده هیدرواستاتیکی قرار دارند. حرکات سرج، اسوی و یاو پس از خارج شدن از حالت تعادل به حالت اولیه باز نمی‌گردند؛ مگر اینکه نیرو یا ممان خارجی دیگری آن‌ها را به حالت اولیه بازگرداند. بنابراین، این سه حرکت، نوسانی کامل نیستند. کشتی در حین حرکت در اغلب موقع، هر شش حرکت را همزمان تجربه می‌کند (Moonesun, 2012).

در این میان، حرکت رول از اهمیت بسزایی برخوردار است؛ زیرا چگونگی مهار آن، تأثیر زیادی بر روی پایداری کشتی دارد؛ چون شتاب عمودی که به وسیله رول کردن کشتی القا می‌شود، می‌تواند سبب دریازدگی مسافرین و خدمه شود. همچنین شتاب رول ممکن است به کالاهایی که به وسیله کشتی حمل می‌شود، آسیب برساند و زاویه‌های بزرگ رول محدودیت در نصب تجهیزات ایجاد می‌نماید مانند سلاح‌ها، سیستم‌های تعادل، سونار<sup>۱</sup> و غیره که در این مورد، دامنه نوسانات از اهمیت خاصی برخوردار است. پس باید به نحوی این حرکت را تحت کنترل درآوردد. ویلیام فرود در سال 1810 تا 1879 اولین مطالعه را راجع به مکانیزم‌های حرکت غلتشی کشتی‌های قبل از ۱۸۶۰ انجام داد، این آغازی بود برای ارائه روش‌های کاهش غلتش عرضی شناور. امروزه بحث‌های زیادی بر سر چگونگی کاهش رول توسط این روش‌ها وجود دارد، که در این مقاله به بررسی نرم افزاری دو نمونه مهم از این روش‌ها پرداخته می‌شود.

## ۲. مواد و روش‌ها

<sup>۱</sup>Active controlled tanks

<sup>۱</sup>Sonar

در روش ژیروسکوپ ضدغلتش<sup>۱</sup>، از یک ژیروسکوپ جهت کنترل غلتش عرضی شناور استفاده می‌شود.

### ۳- نتایج

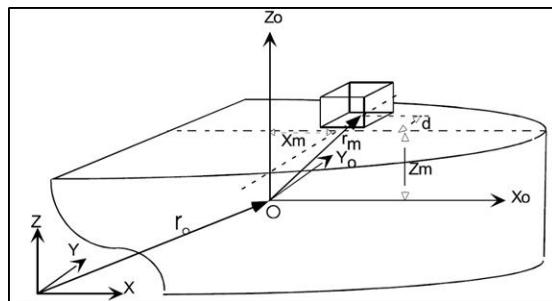
مخزن ضدغلتش را می‌توان با یک جرم مطابق شکل ۵ مدل کرد که معادله آن را می‌توان به شکل زیر نوشت (W.Treakle, 1998).

$$\ddot{d} + \mu_m \dot{d} + \omega_m^2 d - Gp = 0 \quad (1)$$

معادله حرکت یک بعدی رول کشته با توجه به مدل مخزن ضدغلتش به شکل زیر است.

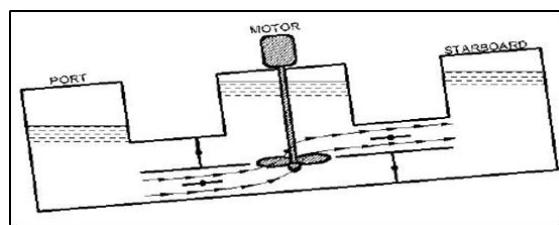
که در آن،  $t$  زمان،  $m$  جرم مخزن،  $I_{xx}$  ممان اینرسی حول  $x$ ،  $z_m$  ارتفاع مرکز ثقل مخزن،  $g_z$  گرانش،  $\mu_s$  ضریب میرایی هیدرودینامیکی است،  $\varphi$  رول،  $p$  سرعت رول،  $F_w$  دامنه ممان تحریک ناشی از موج،  $\Omega$  فرکانس برخورد،  $\omega$  فرکانس طبیعی در حرکت رول،  $d(t)$  موقعیت واقعی مخزن نسبت به دستگاه مختصات روی کشته،  $\mu_m$  و ثابت‌های برازی (Pesman et al, 2007) یافتن رابطه قابل قبول بین مکانیزم سرو است.  $G$  پارامتری است که از روش کنترل کلاسیک بدست آمده است و می‌بایست برای هر شناور جداگانه محاسبه گردد چرا که تابع مشخصات دینامیکی شناور است. به عنوان مثال، شناوری با سرعت ۱۰ ناتر نظر گرفته می‌شود که مشخصات آن در جدول ۱ لیست شده است.

(Pesman et al, 2007)

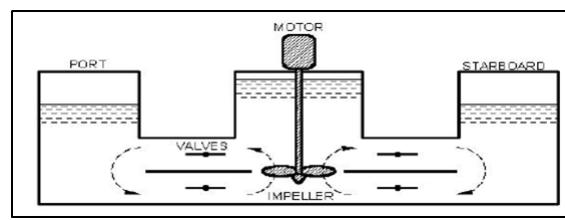


شکل ۵: مدل مخزن ضدغلتش فعال با جرم

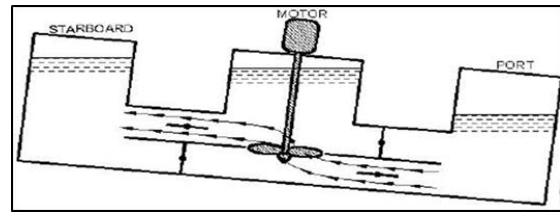
ژیروسکوپ‌ها معمولاً در اندازه‌های خیلی بزرگ ساخته نمی‌شوند که بتوانند بر روی شناورهای اقیانوس‌پیما نصب شده، بر کاهش غلتش نیز مؤثر باشند. ابعاد تقریبی ژیروسکوپ نسبت به بدن شناور را می‌توان در شکل ۴ ملاحظه کرد (Perez, 2006).



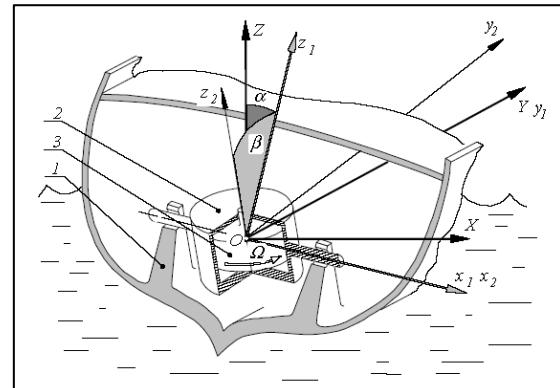
شکل ۱: مخازن کنترل شده فعال (حالت قائم شناور)



شکل ۲: غلتش شناور به سمت چپ و وضعیت شیرها



شکل ۳: غلتش شناور به سمت راست و وضعیت شیرها



شکل ۴: نحوه قرار گیری ژیروسکوپ ضدغلتش در داخل شناور

<sup>۱</sup>Gyrostabilizer

$$\ddot{p} = \frac{1}{I_{xx} - md^2 - mz_m^2} [-\omega_s^2 I_{xx} \varphi - \mu_s p + m(z_m g_y - z_m \ddot{d} + p^2 z_m d - d g_z + 2pd\dot{d})] \quad (2)$$

معادلات (۱) و (۲) بطور سعی و خطا و با توجه به مشخصات شناور مورد نظر ۰/۰۰۲ پیدا شده است. شکل ۶، حرکت رول را بدون کنترل و با سیستم کنترل نشان می‌دهد. همان طور که این شکل نشان می‌دهد سیستم کنترل توانسته دامنه حرکت رول را کنترل کند و آن را محدود نگه دارد.

حال مقدار  $I_{xx}$  را از روابط تجربی زیر و با در نظر گرفتن مقادیر جدول ۱ مقادیر مورد نظر محاسبه می‌شود (Barrass, 2004) با توجه به روابط (۳) و جدول ۱ میتوان مقادیر ثابت معادلات (۱) و (۲) را محاسبه نمود و آنها را در جدول ۲ نشان داد.

جدول ۲: ثابت‌های معادلات (۱) و (۲)

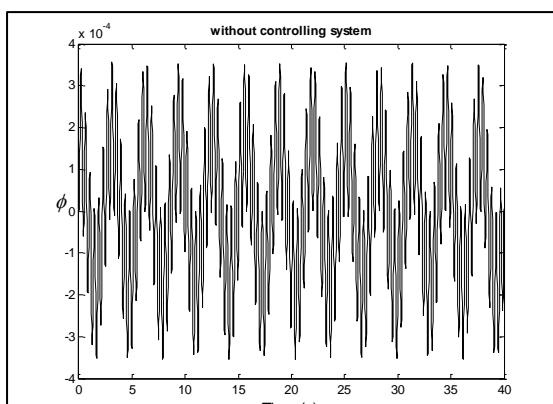
مقدار	آیتم	شماره
۱۵۵۶۰۰۰	$m(Kg)$	۱
۵۳۰۸/۹۴۴	$I_{xx}(Kgm^2)$	۲
.	$Z_m(m)$	۳
.	$g_y \left( \frac{m}{s^2} \right)$	۴
۹/۸۱	$g_z \left( \frac{m}{s^2} \right)$	۵
۰/۱۵	$\mu_s$	۶
۰/۰۴	$F_w(N)$	۷
۲	$\Omega(Hz)$	۸
۱۵/۱۱۹۹	$\omega_s(Hz)$	۹
۰.۱ $\mu_s$	$\mu_m$	۱۰
۰.۲۵ $\omega_s$	$\omega_m(Hz)$	۱۱

جدول ۱: مشخصات هیدرودینامیکی و هیدرودینامیکی شناور مورد مطالعه

مقدار	واحد	آیتم	شماره
۰/۴۴۹	---	$C_B$	۱
۶۴	m	$L$	۲
۱۱/۶	m	عرض شناور $B$	۳
۱۵۵۶	Tons	جابجایی $\Delta$	۴
۰/۱۵	---	ضریب میرایی $b_L$	۵
۰/۷۸	m	$GM$	۶
۱۵۵۶۰۰۰	Kg	جرم شناور $m$	۷

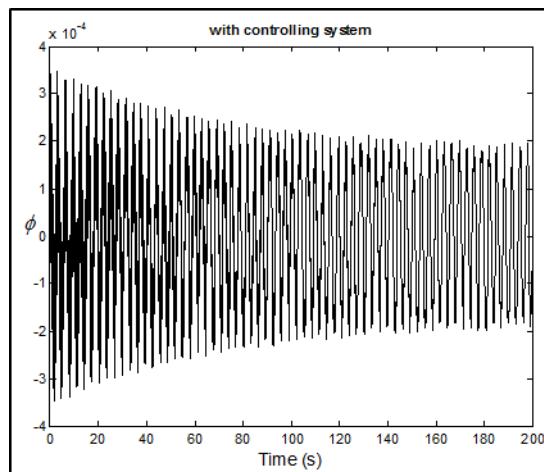
حال می‌بایست مقدار  $G$  را به گونه‌ای تعیین کنیم که موجب کنترل رول شود. این مقدار با حل عددی

$$BM_T = \frac{I_{xx}}{V}, \quad BM_T = \frac{\eta B^2}{HC_B}, \quad \eta = 0.084C_W^2, \quad V = C_B LBH, \quad C_W = \frac{1}{3} + \frac{2}{3}C_B \quad (3)$$



(الف)

چون شکل ۶ برای فقط ۴۰ ثانیه رول را نشان داده بنابراین برای اطمینان یافتن از صحت کارکرد سیستم کنترلی، حرکت رول شناور را برای ۲۰۰ ثانیه در شکل ۷ نشان داده شده است و همان طور که در این شکل نشان داده شده حرکت رول همچنان محدود نگه داشته شده است.



شکل ۷: حل عددی مدل رول با کنترل کننده مخزنی برای ۲۰۰ ثانیه

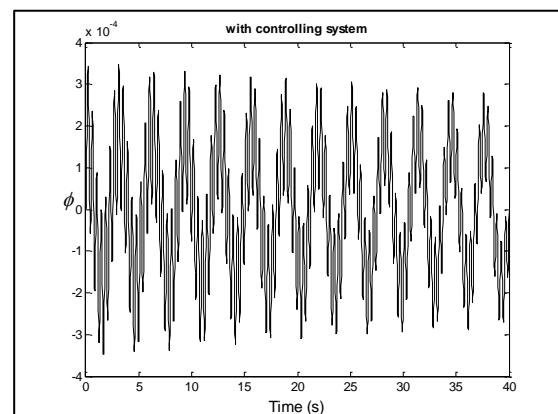
حال برای شرایط مندرج در جدول ۳ شبیه سازیهای مربوطه را برای مدت زمان ۵۰ ثانیه و در دو حالت ژیروسکوپ خاموش ( $\Omega = 0$ ) و روشن ( $\Omega = 1047$ ) انجام داده ایم. این شبیه سازیها در شکل ۸ نشان داده شده اند. چنانچه از این شکل بر می‌آید ژیروسکوپ تأثیر قابل ملاحظه‌ای در کنترل حرکت رول دارد و از آنجایی که این کنترل غیرفعال می‌باشد مزیت خوبی نسبت به بقیه روش‌های کنترلی دارد.

$$[I_B + md_B^2 + m_G d_G^2 + I_{G1} \cos^2 \theta + I_{G3} \sin^2 \theta] \ddot{\phi} + (I_{G3} - I_{G1}) \dot{\phi} \dot{\theta} \sin 2\theta + I_{G3} \Omega \dot{\theta} \cos \theta + (m + m_p + m_G) g G M_0 \sin \varphi = 0 \quad (4)$$

$$I_{G2} \ddot{\theta} - \frac{1}{2} (I_{G3} - I_{G1}) \sin 2\theta \dot{\phi}^2 - I_{G3} \Omega \dot{\phi} \cos \theta = 0 \quad (5)$$

جدول ۳: مشخصات مربوط به شناور کنترل شده توسط ژیروسکوپ

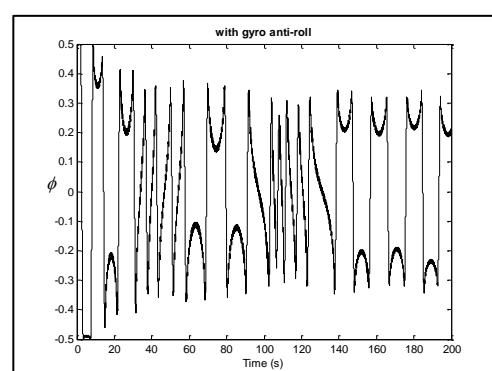
$I_{G3}(kgm^2)$	$I_{G2}(kgm^2)$	$I_{G1}(kgm^2)$	$I_B(kgm^2)$	$G M_0(m)$	$d_B(m)$	$d_G(m)$	$m_p(kg)$	$m_G(kg)$	$m(kg)$
۰/۴	۰/۲	۰/۲	۶۵	۰/۱	۰/۲	۰/۳	۱۴۰	۲۰	۲۹۰



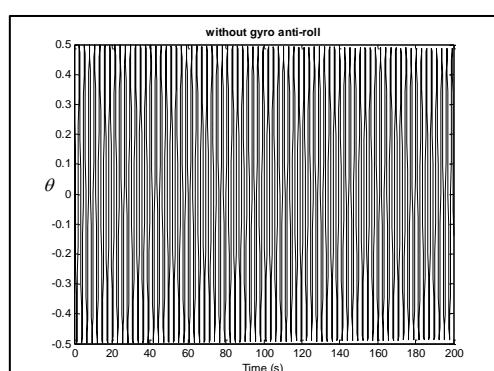
(ب)

شکل ۶: حل عددی مدل رول شناور (الف) بدون سیستم کنترل  
(ب) با سیستم کنترل

معادلات کوپل شده حرکت ژیروسکوپ و رول کشته به قرار زیر می‌باشند(Tao Zhang, 2014). که در آن اندیس‌های  $B$ ,  $G$  و  $P$  به ترتیب مربوط به بدنه کشته و ژیروسکوپ و موتور ژیروسکوپ می‌باشند، همچنین  $\theta$  زاویه چرخش ژیروسکوپ،  $\Omega$  سرعت دورانی موتور ژیروسکوپ،  $G M_0$  ارتفاع متناسنتریک و  $d_B$  و  $d_G$  فاصله بین مرکز جرم ژیروسکوپ و شناور تا مرکز دوران می‌باشند.



(ب)



(الف)

شکل ۸: شبیه سازی حرکت رول (الف) بدون ژیروسکوپ (ب) با ژیروسکوپ

ژیروسکوپ استفاده شود. پس در کشتی‌های مسافربری که نیاز است رول به صورت ملایم کنترل شود ترجیحاً باید از ژیروسکوپ استفاده شود. و همچنین چون ژیروسکوپ معمولاً در اندازه‌های بزرگ ساخته نمی‌شود، پس نمی‌توان از آن برای کشتی‌های بزرگ استفاده کرد. برای کاهش رول در کشتی‌های بزرگ تجاری به خاطر مقدار مطلوب کاهش رول بدست آمده، می‌توان از مخازن ضد غلتش استفاده کرد. برای ادامه این کارمی‌توان تأثیر روش‌های ذکر شده بر افزایش دمپینگ، افزایش اینرسی و کاهش گشتاور محرک را بررسی کرد و مقادیر دقیق رول را بدست آورد.

#### منابع

- Mohammed Moonesun.2012. Handbook of Naval Architecture Engineering. KanoonPajooohesh
- Ahmad F. Abdolgawad, Ali H. Nayfeh.1999. Roll stabilization by anti-roll passive tanks. Ocean Engineering. 28: 457-469
- Tristan Perez. 2006. Ship motion control course keeping and roll stabilization using rudder and fins. Springer.
- Thomas W. Treakle.1998. A Time-Domain Numerical Study of Passive and Active Anti-Roll Tanks to Reduce Ship Motions. MSc

#### ۴. بحث و نتیجه گیری

استفاده از سیستم‌های کاهش غلتش شناور با ملاحظاتی به کار برده می‌شود، محققان دریافتند که به کار بردن این سیستم‌ها ممکن است سبب افزایش دمپینگ، افزایش اینرسی، کاهش گشتاور محرک گردد. پس باید از این سیستم‌ها با دقت کافی استفاده شود که باعث ایجاد شرایط ذکر شده نشوند. در این مقاله شبیه سازی عددی دو روش کاهش رول ارائه شد، که نهایتاً به این نتیجه منجر می‌شود که هنگامی که در شناورها نیاز به کاهش آنی غلتش وجود دارد از مخازن ضد غلتش استفاده شود و هنگامی که نیاز نیست که به صورت آنی رول کاهش باید از

Thesis. Faculty of the Virginia Polytechnic Institute and State University.

- EmrePesman, DenizBayraktar and MetinTaylan. 2007. Influence of damping on the roll motion of ships” the 2nd International Conference on Marine Research and Transportation. June 28-30- 2007.
- C. B. Barrass. 2004. Ship design and performance for masters and mates. Elsevier Butterworth-Heinemann.
- Tao Zhang. 2014. Analysis of Active Gyro Based Roll-Stabilization of Slender Boat Hulls. School of Engineering Sciences KTH.

## Gyroscope and Activated Anti-Rolling Tank Equations in Ship Roll Damping

Saeed Shadkam, EatemadO'DinRabei Gholami\*, Nasim Al Ali

Faculty of Marine Engineering, Khorramshahr University of Marine Science and Technology.

### **Abstract**

Each Ship Can Transfer Safely in certain Zone According to Its Stability and Regime of Sea State. Therefore, if Ship Have to Pass in Specific Condition that Sea State is Jumpy, Should be Provide One or More Anti Rolling Methods to Survive. The Purpose of this Article is Reduction and Control of Rolling Motion to Reach Proper Hydrostatic Stability with Assessment Activity of Two Methods Using Commonly to Reduce Rolling Motion. This Methods are Activated Anti Rolling Tanks And Gyroscope. In this Article Trying to Solve Its Equations in Matlab Software and Compare it to Reach More Activity Method. The Results Shown that Anti Rolling Method Proposed for Large Displacement Ships and Otherwise Gyroscope is More Activity for Passenger Ships and Small Vessels.

**Keywords:** Ship Rolling Motion, Matlab Software, Reduction of Roll

Figure 1-Active Controlled Tank (in Zero Degree Roll Position)

Figure 2-Left hand Rolling and Situation of Valves

Figure 3-Right hand Rolling and Situation of Valves

Figure 4-GyroStabilizer Function in Marine Vessels

Figure 5-Mass Modeling of Active Controlled Tank

Table 1-Hydrostatic and Hydrodynamic Properties of Mention Model

Table 2-Constants of 1 and 2 Equations

Figure 6-Diagram of Roll Motion in a) active Controlled Tank and b)Anti Rolling Tank in mention Model

Figure 7-Roll Motion Damping in Active Controlled Tank for 200s Time

Table 3-Properties of Roll Motion in Model Controlled with Gyroscope

Figure 8-Roll Motion Simulating in a) without Gyrostabilizer and b) with Gyrostabilizer

---

\*Corresponding author, E-mail: rabei.emad@yahoo.com