



공학석사 학위논문

ROV 진•회수 장치의 설계 및 동역학 해석

Design and Dynamics Analysis of ROV Launching and Recovery System



2017년 6월

한국해양대학교 대학원

기계공학과 이상기

공학석사 학위논문

ROV 진•회수 장치의 설계 및 동역학 해석

Design and Dynamics Analysis of ROV Launching and Recovery System



2017년 6월

한국해양대학교 대학원



本 論文을 李相基의 工學碩士 學位論文으로 認准함.



2017년 6월 23일

한국해양대학교 대학원

- i -

Abstract ·····	iv
List of Figures ·····	v
List of Tables	vii

OTTIME AND OCEAN
제 1 장 서 론 ~~~~ 1
1.1 연구배경 1
1.2 연구목적 및 범위
roll
제 2 장 ROV LARS 설계 6
2.1 ROV LARS 설계 조건 6
2.2 ROV LARS의 설계 8
2.2.1 Combined Umbilical Winch 설계
2.2.2 Overhead Telescopic Boom 설계
제 3 장 ROV LARS 구조 해석
3.1 구조해석 개요 및 조건
3.2 해석결과 및 고찰
3.2.1 엄빌리칼 권양기 구조 해석

3.2.2 엄빌리칼 권양기 유압 해석	30
3.2.3 Overhead Telescopic Boom 구조 해석	36
3.2.4 ROV LARS 유압 해석	39
제 4 장 결론	49 51

감사의	글	 52





Design and Dynamics Analysis of ROV Launching and Recovery System

SangKi Lee

Department of Mechanical Engineering Graduate School, Korea Maritime and Ocean University

Abstract

This paper is for development of ROV LARS(ROV Launching and Recovery System), based on the same as the actual product. A Lebus groove drum and an angle level winding type winch were designed for stable winding of umbilical cable up to 3000m below sea level. One of the most important features of ROV LARS is to control ROV to work with Umbilical cable stably even in rough sea conditions. It is characterized by controlling the amount of ROV heaving by wave using real-time wave data transmitted from MRU. The dynamic analysis was to verify the structural stability of the ROV LARS acting in the sea state 5 and the stability of the hydraulic system. Through the production and dynamic analysis of the ROV, it is recognized that the ROV can operate stably at 3000M underwater.



- iv -

List of Figures

Fig.	1.1	Yearly Offshore Development Water Depth (Subsea Well)	1
Fig.	1.2	A-Frame Type ROV LARS	5
Fig.	1.3	Telescopic Type ROV LARS	5
Fig.	2.1	ROV LARS Internal Arrangement	8
Fig.	2.2	Combined Umbilical Winch	9
Fig.	2.3	Level wind	10
Fig.	2.4	Umbilical winch	12
Fig.	2.5	Permitted displacement in relational speed	14
Fig.	2.6	Hydraulic Power Unit	16
Fig.	2.7	Overhead Telescopic Boom	20
Fig.	2.8	Boom Telescopic	20
Fig.	2.9	Slewing Bearing & Slewing Gear Unit	23
Fig.	2.10	Bumper & Latch ·····	23
Fig.	3.1	Three-Dimensional Finite-Element Model of Winch drum	25
Fig.	3.2	Mesh of Winch drum	26
Fig.	3.3	Setting of Load Condition	26
Fig.	3.4	Structural analysis result of winch drum (Total Equivalent Stress)	27
Fig.	3.5	Structural analysis result of winch drum (Total Deformation)	27
Fig.	3.6	Mesh of Umbilical Winch with Level wind	28

Fig.	3.7]	Load Condition of Umbilical Winch(with Level wind)	28
Fig.	3.8 S	Structural analysis result of Umbilical Winch with Level wind	29
Fig.	3.9]	Hydraulic System Modeling_1 of Umbilical Winch	30
Fig.	3.10	Hydraulic System Modeling_2 of Umbilical Winch	31
Fig.	3.11	Verification of Hydraulic Motor	35
FIG	3.12	Modeling of Overhead Telescopic Boom	36
Fig.	3.13	Mesh of Overhead Telescopic Boom	37
Fig.	3.14	Structural analysis result of Overhead Telescopic Boom	38
Fig.	3.15	Modeling and Verification of Hydraulic Joystick	39
Fig.	3.16	Modeling and Verification of Brake Release	40
Fig.	3.17	Modeling and Verification of Load Control Valve	41
Fig.	3.18	Modeling of Proportional Control Valve	42
Fig.	3.19	Simulation results of Proportional Control Valve	43
Fig.	3.20	Modeling of Proportional Valve	44
Fig.	3.21	Simulation results of Proportional Valve	45
Fig.	3.22	Modeling of Power control Pump	46
Fig.	3.23	Verification of discharge volume of Power control Pump	46
Fig.	3.24	Verification of Level Wind Motor	47
Fig.	3.25	Verification of Snubber Motor	48

표 차례

Table	1.1	Resource Production Forecast by Depth	2
Table	1.2	ROV LARS Development Condition	4
Table	2.1	Weight per Equipment	6
Table	2.2	Air/Undersea Weight ·····	7
Table	2.3	Operation Condition	7
Table	2.4	Data of Combined Umbilical Winch	9
Table	2.5	Sensor for Level Wind	11
Table	2.6	Parameter of Hydraulic motor	15
Table	2.7	Data of Umbilical Winch	15
Table	2.8	Data of Hydraulic Power Unit	19
Table	3.1	Structural analysis input data	24
Table	3.2	Spec of Hydraulic System each Part	31



제1장서론

1.1 연구배경

지구 표면의 3 분의 2 이상에 해당하는 바다는 인간에게 매우 친숙한 환경이라고 생각되지만 깊은 바다, 특히 3,000m 이상의 심해는 거의 탐사 가 되지 않은 미지의 지역이다. 최근 육상 및 천해 자원의 고갈과 에너지 수요 증가에 따라 Fig. 1.1과 같이 심해 자원 개발에 대한 수요가 지속적 으로 증가하고 있으며, 해저 생산 시스템의 Well의 투입 수심의 경우 2000 년 이후 수심 2,000m을 넘어 3,000m의 심해저 탐사 및 자원개발이 활발히 진행되고 있다.



Fig. 1.1 Yearly Offshore Development Water Depth (Subsea Well)

Table 1.1의 수심별 세계 해양 석유·가스 생산 및 시추 시장 전망을 살펴 보면, 2015년 기준으로 전체 시장 비중은 천해가 심해보다 크지만 점차 심 해 생산량이 증가할 것으로 전망된다. 천해의 생산 비중인 2015년 82%에 서 2021에는 78.4%로 감소되고, 천해의 생산량의 증가율이 16.6%임에 비해 심해 생산량 증가율은 52.2%에 달할 것으로 전망하고 있다.

ᅯ케	생산량(1,000boe/d)		비중(%)		즈기 (14)
신애	2015년	2021년	2015년	2021년	ろ/「夏(%)
아프리카	3,644	4,307	8.2	7.9	18.2
아태	8,189	9,017	18.3	16.4	10.1
동유럽	2,106	2,807	4.7	5.1	33.3
중남미	4,056	4,697	9.1	8.6	15.8
중동	12,489	15,663	28.0	28.6	25.4
북미	1,205	1,536	2.7	2.8	27.5
서유럽	5,162	4,938	11.6	9.0	- 4.3
소계/평균	36,851	42,965	82.6	78.4	16.6
시체	생산량(1	,000boe/d)	비곡] (%)	<u> スィレク(0/)</u>
심해	생산량(1 2015년	,000boe/d) 2021년	비측 2015년	중(%) 2021년	중가율(%)
심해 아프리카	생산량(1 2015년 3,093	,000boe/d) 2021년 3,997	비측 2015 년 6.9	중(%) 2021년 7.3	중가율(%) 29.2
심해 아프리카 아태	생산량(1 2015년 3,093 522	,000boe/d) 2021년 3,997 1,442	비측 2015년 6.9 1.2	중(%) 2021년 7.3 2.6	중가율(%) 29.2 176.2
심해 아프리카 아태 동유럽	생산량(1. 2015년 3,093 522 -	,000boe/d) 2021년 3,997 1,442 421	비국 2015년 6.9 1.2 -	중(%) 2021년 7.3 2.6 0.8	중가율(%) 29.2 176.2 -
심해 아프리카 아태 동유럽 중남미	생산량(1. 2015년 3,093 522 - 2,114	,000boe/d) 2021년 3,997 1,442 421 3,022	비주 2015년 6.9 1.2 - 4.7	2021년 7.3 2.6 0.8 5.5	중가율(%) 29.2 176.2 - 43.0
심해 아프리카 아태 동유럽 중남미 중동	생산량(1. 2015년 3,093 522 - 2,114 10	,000boe/d) 2021년 3,997 1,442 421 3,022 247	비국 2015년 6.9 1.2 - 4.7 -	2021년 7.3 2.6 0.8 5.5 0.5	중가율(%) 29.2 176.2 - 43.0 2,370.0
심해 아프리카 아태 동유럽 중남미 중동 북미	생산량(1. 2015년 3,093 522 - 2,114 10 1,603	,000boe/d) 2021년 3,997 1,442 421 3,022 247 1,994	비주 2015년 6.9 1.2 - 4.7 - 3.6	2021년 7.3 2.6 0.8 5.5 0.5 3.6	중가율(%) 29.2 176.2 - 43.0 2,370.0 24.4
심해 아프리카 아태 동유럽 중남미 중동 북미 서유럽	생산량(1. 2015년 3,093 522 - 2,114 10 1,603 450	,000boe/d) 2021년 3,997 1,442 421 3,022 247 1,994 733	비주 2015년 6.9 1.2 - 4.7 - 3.6 1.0	2021년 7.3 2.6 0.8 5.5 0.5 3.6 1.3	중가율(%) 29.2 176.2 - 43.0 2,370.0 24.4 62.9

Table 1.1 Resource Production Forecast by Depth

심해 자원의 탐사 및 개발 장비 설치 등을 위해서 ROV(Remotely Operated Vehicle, 수중무인탐사정)가 사용되는데, 수심이 깊어짐에 따라 ROV LARS(Launch And Recovery System, 진·회수장치)의 적용 수심 및 성능에 대한 기술개발이 뒷받침되어야 한다. 수심의 증가에 따라 단순히 Cable의 길이 변화뿐만 아니라, 3,000m의 Cable을 권상·권하 하기 위해 필 요한 Winch의 성능과 구조적 안정성이 확보되어야 하고 파도와 바람 등 열악한 해양 환경에서 원활히 작동할 수 있도록 위치 제어 기능이 수반 되어야 한다.

또한, 수심이 깊어질수록 파도 및 조류에 의한 영향을 많이 받게 되는데 이러한 열악한 환경 때문에 Cable의 길이가 길어져서 ROV의 심해 작업이 어려워진다. 이에 따라 파도 및 조류의 영향에서도 ROV가 심해 작업을 원 활히 수행할 수 있도록 해양 환경에 의한 ROV의 움직임을 최소화하는 AHC System(Active Heave Compensator, 상호능동보상)이 장착된 ROV LARS의 개발이 필요하다.





1.2 연구목적 및 범위

본 논문에서는 기존 선진 외국 업체들에서 기술을 보유하고 있는 ROV LARS를 국산화하기 위한 것을 최종 연구 목표로 하여, Table 1.2에서 요 구되어 지는 바와 같이 실선에서 적용되는 요구사항에 따른 구조 설계, 전 산 해석 및 FMECA 분석 연구를 하였다.

항 목	성능	비고
Sea State	Sea State 5	
Wave Height	Max. 4m	
Туре	Overhead Telescopic Type	
Capacity	S.W.L 10Ton	
Operation Depth	Max. 1600m	
Hoisting Speed	Max. 29m/min	
System Pressure	Max. 230kg/cm ²	
Classification	KR	

Table 1.2 ROV LARS Development Condition

ROV LARS는 선박의 구조에 따라 A-Frame Type, Telescopic Type 등으 로 구분된다. A-Frame Type은 Telescopic Type에 비해 구조적으로 단순하 지만 선체외부에 설치되어 ROV를 외부에 격납하는 단점이 있다. 반면, Telescopic Type의 경우 Boom을 신장·단축하기 위한 복잡한 구조가 필요 하지만 고가의 ROV를 내부에 설치하여 ROV를 안전하게 보관할 수 있는 장점이 있어 본 연구에서는 Telescopic Type의 ROV LARS를 대상으로 연 구를 수행한다.



Fig. 1.2 A-Frame Type ROV LARS

Fig. 1.3 Telescopic Type ROV LARS

Telescopic Type ROV LARS는 엄빌리칼 권양기, Level wind, Overhead Telescopic Boom, Docking head, 작동장치, 유압동력장치 등으로 구성되며, 본 논문의 중점 연구 범위는 수심 1,600m까지 작동할 수 있는 엄빌리칼 권양기와 Level wind에 대한 것이다. 실선 적용 요구조건에 따라 엄빌리칼 권양기와 Level wind를 설계하고, 설계 결과물에 대한 전산 해석을 실시하 여 설계 보완과 시뮬레이션을 통한 성능 Test를 진행한다. 더불어 엄빌리 칼 권양기와 Level wind에 대한 FMECA 분석을 통하여 해당 장비에 대한 안정적인 작동 및 신뢰성을 검증한다.



제 2 장 ROV LARS 설계

2.1 ROV LARS 설계 조건

본 논문에서 설계/제작하는 ROV LARS의 설계 조건은 다음과 같다.

1) 실 사용될 ROV와 TMS 및 엄빌리칼 케이블의 무게를 고려한다. 각 장비별 무게는 Table 2.1 및 Table 2.2와 같다.

2) ROV가 운용되는 해역에서의 해상상태를 고려한다. ROV가 운용되는 해역의 해상상태는 Table 2.3과 같다.

3) ROV가 설치되는 구역의 형상에 맞게 LARS의 형상을 설계한다.

4) 탑재되는 CPU와 각종 센서들은 ROV LARS가 정확하고 안전적 으로 운전될 수 있도록 알맞은 시스템 구성을 한다.

5) 탑재되는 부품과 시스템의 고장 및 오작동을 최소화하기 위해서는 검증된 부품을 선정하여 ROV LARS의 운용에 있어 보다 안전적이고 효율적인 효과를 가져 올 수 있도록 설계한다. 이를 토대로 ROV LARS의 용량은 SWL 10.0ton으로 한다.

장비	무게	비고
ROV	3.7Ton	Air
TMC	3.1Ton	Air
I M5	1.8Ton	Water
Umbilical Cable	5.1Ton/km	Air
Childhical Cable	4.0Ton/km	Water

Table 2.1 Weight per Equipment



Table	2.2	Air/Undersea	Weight
-------	-----	--------------	--------

해상/해저	장비	무게	총 무게
ا ۲ ال	ROV	3.7Ton	7.0Ton
બા^ડા	TMS	3.1Ton	(Margin 0.2Ton 포함)
케고	TMS	1.8Ton	10.0Ton
에서	Umbilical Cable	6.4Ton(4.0Ton/km * 1.6km)	(Margin 1.8Ton 포함)



	항 목	성능	비고
	해상상태	해상상태 5	
	유의 파고	최대 4.0m	
ROV LARS	조류속도(해수면 상에서)	최대 2노트	
운용조건	연속풍속 이 이	비 24.5 knots	
	파주기	11.1 sec	
	기준함속	3.5노트	
	횡동요	5.00 deg	
ROV LARS 내항성능 기준	종동요	4.00 deg	
	상하동요가속도	0.4 g	
	전후동요가속도	0.2 g	

2.2 ROV LARS의 설계

문헌조사, 선급 규정, 실선적용 요구사항을 반영하여 ROV LARS의 배치 를 Fig 2.1과 같이 하였고, 크게 Overhead Boom 부분과 엄빌리컬 권양기 부분, Level Wind 부분, 동력 공급 장치 부분으로 나뉜다. 특히 설치 위 치가 협소하기 때문에 엄빌리컬 권양기와 Level Wind 그리고 동력 공급 장치는 일체형으로 하여 통합 엄빌리컬 권양기를 만들어 공간 활용을 최 대한 할 수 있도록 설계 하였다.



Fig. 2.1 ROV LARS Internal Arrangement

2.2.1 Combined Umbilical Winch 설계



Fig. 2.2 Combined Umbilical Winch

통합 엄빌리컬 권양기는 크게 Level Wind, 엄빌리컬 권양기, 동력 공급 장치로 구분하며 Fig. 2.2와 같다.

통합 엄빌리컬 권양기의 제원은 Table 2.4와 같다.

Table 2.4 Data of Combined Umbilical Winch

Length	2550 mm
Width	1948 mm
Height	5930 mm
Weight	28000 kg
Material	KR A36





Level Wind는 엄빌리컬 케이블이 드럼에 잘 감길 수 있도록 하는 역할 로서 드럼이 동작될 때 엄빌리컬 케이블의 움직임을 감지하기 위해 Fig. 2.3과 같이 Fleet Angle Sensor를 부착하여 엄빌리컬 케이블의 움직이는 방향에 따라 Sheave가 따라 움직이도록 설계하였고, 하중 감지 센서와 길 이 감지 센서를 부착 하여 실시간 권양기에 걸리는 힘과 엄빌리컬 케이블 의 풀림 길이를 알 수 있도록 하였다. Level Wind를 구성하고 있는 센서 는 아래 Table 2.5와 같다.

Load	Cell	Length	Counter	Fleet Ang	le Sensor					
Rated Capacity (R.C)	20 Ton	Resolution	3,000	Rated Current	6A 250V a.c					
Rated Output(R.O)	3.0mV /V±0.5%	Load Current	Max. 10mA	Dielectric strength	2,000V a.c 50/60Hz for 1 min					
Creep Error	≤0.05% in 20min	Power Supply	12-24VDC	Contact voltage	250V a.c, 30V d.c					
Zero Balance	≤1%R.O	Current consumption	Max. 80mA	Life expectancy	Min. 1million time					
Excitation Voltage	10V	Moment of Inertia	Max. 20g•cm2	Allowable Operation speed	0.1~1m/s					
Protection Class	IP67	Protection Class	IP56	Fleet Angle Sense Fleet Angle Sense Rated 6A Current 250V Dielectric Strength 1 m Dielectric Strength 1 m Contact 250V voltage 30V A Life Min 1 mill expectancy 100 100 100 100 100 100 100 100 100 100	IP67					

Table 2.5 Sensor for Level Wind

2.2.1.2 업빌리컬 권양기 설계



Fig. 2.4 Umbilical winch

Level wind는 ROV가 해저 1600m까지 내려가더라도 충분히 잘 운용될 수 있도록 드럼이 엄빌리컬 케이블을 충분히 감을 수 있는 사이즈가 되어 야 한다.

원활한 엄빌리컬 케이블의 감김을 위하여 일반 Groove type이 아닌 Lebus type의 Groove를 채택하여 엄빌리컬 케이블의 Layer가 많이 올라가 더라도 동작 중 엄빌리컬 케이블이 안쪽으로 파고 들어가는 것을 방지 하 였으며 그 형상은 Fig. 2.4와 같다.

엄빌리컬 케이블이 최종적으로 감기는 마지막 열을 결정하는 식은 식 (2.1)과 같다.

$$D_{1} = \sum_{i=0}^{n} \pi d_{i}N$$

= $\pi d_{1}N + \pi d_{2}N + \pi d_{3}N + \cdots \geq L$ (2.1)

여기서,

d_i : 각 층별 드럼 외경

- N : 드럼에 감기는 엄빌리컬 케이블의 권취수
- L : 엄빌리컬 케이블 길이

드럼에 감기는 엄빌리칼 케이블의 권취수는 총 31회 감기며, 첫 번째 층 인 d1부터(직경 1300mm), d2(직경 1363.5mm), d3, d4, 엄빌리칼 케이블 1600m보다 길게 감기도록 계산하면 d11까지 총 11층 감기게 되며 엄빌리 컬 케이블이 감기는 마지막 층의 외경은 1732.8mm 이다.

또한, 드럼의 사이즈를 결정하는 드럼 플랜지 외경 D를 결정하는 식은 아래 식(2.2)과 같다.

$$D \ge D_1 + 5d \tag{2.2}$$

여기서,

Collection @ kmou

D₁ : 엄빌리컬 케이블 최고 층의 외경

d : 엄빌리컬 케이블의 외경

엄빌리칼 케이블의 직경은 37mm이므로 상기 식(2.1)에서 도출된 D₁ 에 서 나온 값을 연산하고 엄빌리컬 케이블의 이탈을 방지하도록 여유를 주 어 최종 드럼 플랜지를 2200mm로 결정하였다. 유압 모터는 ROV 운용 시 일정한 장력을 주고, 해상 상태에 따라 속도 변화가 가능하도록 Fig. 2.5에서 보여주는 바와 같이 고정 토출 형이 아닌 가변 토출형의 유압 모터를 채택하였다.



Fig. 2.5 Permitted displacement in relational speed

또한, 유압 모터를 복수형으로 적용하여 모터 한 개가 고장 나더라도 나 머지 한 개로 동작이 가능하도록 설계하였다. 유압 모터를 결정하는 식은 식(2.3)과 같다.

$$Q_m = \frac{\pi \times W \times D_f}{\eta m \times \eta w h^2 \times \Delta P \times i_1 \times i_2 \times N}$$
(2.3)

여기서,

W : ROV & TMS & 엄빌리컬 케이블 무게

 D_{f} : 드럼에 감겨있는 엄빌리컬 케이블 바깥 외경까지의 직경

ηm: 유압모터의 기계효율



ηw: 감속기의 기계효율

△P : 유압모터의 사용 압력

Table 2.6과 같이 각종 데이터들을 적용하면 유압 모터는 108cc/rev 2개 가 필요하게 된다. 이와 같이 식(2.2), 식(2.3)등을 이용하여 엄빌리컬 권양 기의 사양을 Table 2.7과 같이 나타낼 수 있다.

Table	2.6	Parameter	of	Hydraulic	motor
-------	-----	-----------	----	-----------	-------

Weight of ROV & TMS (W)	10 Ton
Outside Diameter of Umbilical Cable (D _f)	1732.8 mm
Mechanical Efficiency of Hydraulic Motor (η m)	0.9
Mechanical Efficiency of reducer (η w)	0.9
Max. Working Pressure ($\triangle P$)	230 kg/cm2
1945	

Table 2.7 Data of Umbilical Winch

Drum Flange Diameter	2200 mm
Umbilical Layer	11 Layer
Weight	19000 kg
Hydraulic Motor	108 cc/rev × 2ea
Max. Working Pressure	230 kg/cm2

2.2.1.3 Hydraulic Power Unit 설계



HPU(Hydraulic Power Unit)는 ROV LARS의 설치 구역이 협소하기에 설 치에 용이하도록 Fig. 2.6과 같이 콤팩트하게 설계하였다. 또한 Control Panel을 HPU 프레임에 부착함으로써 운영적인 면과 유지 보수 측면을 모 두 고려하였으며, Redundancy 개념을 도입하여 한 개의 전기모터나 유압 펌프가 고장 나더라도 다른 한 개로도 운용을 할 수 있도록 설계하였다. 또한 심해로 장시간 ROV를 올리고 내려야 하기 때문에 이로 인한 열 발 생량을 줄이기 위하여 해수 냉각기를 장착 하였다.

Hydraulic Pump Unit의 사이즈를 결정하는 식은 식(2.4)과 같다.

$$Q_P = \frac{Q_m \times N_m \times N}{\eta v \times \eta p \times N_{em}}$$
(2.4)



식(2.3)에서 결정된바와 같이 유압모터를 108 cc/rev 2개 적용하였고, 드 럼 회전수는 설계 조건에서 요구되어진 권상 속도를 맞추기 위해 엄빌리 컬 케이블의 최고층과 최저 층을 감안하여 중간에 위치해 있을 때에 드럼 속도 7.1rpm을 적용 하였으며, 전기 모터는 4극 일 때 적용하는 실제 speed 1760rpm을 적용하였다. 유압 모터 및 유압 펌프의 효율은 각각 0.9, 0.92를 적용하여 최종적으로 유압 펌프는 135cc/rev 2개 쓰는 걸로 결정하 였다.

HPU의 전기 모터 용량을 결정하는 식은 식(2.5)과 같다.

$$L_H = \frac{\Delta P \times Q_P \times N_{em}}{\eta lh \times 600} \tag{2.5}$$

여기서,

- $\triangle P$: Differential pressure in bar (kg/cm²)
- Q_P : Hydraulic pump Flow (cc/rev)
- $N_{em}\ :$ Electric Motor revolution per minute (rpm)

1945

OFL

 η lh : Efficiency of Electric motor

Electric motor의 사이즈를 결정하기 위해서 Table 2.8에서 나타냈지만 사용압력을 230 kg/cm2 이상 넘지 않도록 하였으며, 식(2.4)에서 결정된 바 와 같이 Pump를 135cc/rev 2개 사용하여 상기 식 (2.5)과 같이 계산하면 104kw Electric Motor 2개가 필요 하게 된다. 이와 같이 상기 식(2.3)과 식 (2.4), 식(2.5)을 이용하여 Hydraulic Power Unit의 사양을 Table 2.8과 같이 설계하였다.

Max. System Pressure	280 kg/cm2						
Hydraulic Pump	135cc/rev × 2ea						
Max. Oil Flow	480 L/min						
Weight	6500 kg						
Electric Motor	104kw × 2ea						

Table 2.8 Data of Hydraulic Power Unit





2.2.2 Overhead Telescopic Boom 설계



Fig. 2.7 Overhead Telescopic Boom

Overhead Telescopic Boom은 Fig. 2.7과 같이 Main Boom, Telescopic Boom, Hydraulic Cylinder, Docking Head로 크게 4 Part로 나뉜다. 먼저 Main Boom은 Trolley와 함께 구성이 되어 선박에 설치되어 있는 Guide Rail을 따라 움직일 수 있게끔 설계 되어 있다. Telescopic Boom은 Boom 하부에 설치되어 있는 Hydraulic Cylinder에 의해 Fig. 2.8과 같이 선박 외 부로 ROV를 이동 후 ROV가 안전하게 진수 될 수 있도록 선박과의 거리 를 충분히 벌리도록 Boom을 신장•단축 할 수 있도록 설계 되어 있다.



Fig. 2.8 Boom Telescopic



Telescopic boom이 ROV를 매달고 동작하는데 선급 규정에 맞춰 충분한 강도가 되도록 boom을 설계하였으며 식(2.6)과 같이 boom size를 결정 하 였다.

$$\sigma_y \geq S_f \times \Psi \times \sigma_b \tag{2.6}$$

S_f : 안전계수 (S_f=2) Ψ : ROV LARS 동하중 계수 σ_b : Telescopic 끝단부의 걸리는 굽힘 모멘트



상대 속도 VR값은 식(2.8)을 따른다.



- 21 -

(2.8)

여기서,

VL: 정격 용량을 들어 올리기 위한 최대 안정적 속도

V_i: ROV를 들어올리는 순간 선박의 하양 속도

Vt: ROV 진회수 장치의 끝단 부위의 속도와 해저면 상대 속도의 차이

V_H: 유효 파도시 최소로 요구되어지는 후크 속도

실 해상에서 적용되는 data 값을 상기 식(2.7), 식(2.8)에 적용하면 ROV LARS에 적용되는 Dynamic Factor 값은 다음과 같이 된다.

$$V_{H} = 0.1 \cdot (H_{sign} + 1) = 0.1 \cdot (4 + 1) = 0.5$$

$$V_{i} = 1.8 + 0.3 \cdot (H_{sign} - 3) = 1.8 + 0.3 \cdot (4 - 3) = 2.1$$

$$V_{t} = \frac{1}{6} \cdot k \cdot H_{sign} = \frac{1}{6} \cdot 5 \cdot 4 = 3.3$$

$$(k = 5.5 - \frac{DWT}{20000} = 5.5 - \frac{10000}{20000} = 5)$$

$$V_{R} = 0.5 + \sqrt{2.1^{2} + 3.3^{2}} = 4.4 \ (m/s)$$

$$\Psi = 1 + V_R + \sqrt{\frac{C}{W \times g}} = 1 + 5.5 + \sqrt{\frac{76}{88.3 \times 9.81}} = 2.3$$

(C: 76KN/m , W=9000kg=88.3KN/m)

Docking Head는 회전 기능을 보유하여 ROV가 어느 방향에서 회수되더 라도 격납고에 보관 될 수 있는 형태로 회전이 가능하도록 Slewing Bearing과 Slewing Gear Unit를 Fig. 2.9와 같이 적용하였다.



Fig. 2.9 Slewing Bearing & Slewing Gear Unit

또한, ROV가 Docking Head에 도달 했을 때 ROV의 충격을 완화하기 위 해 Bumper를 설치하였고, ROV가 흔들리는 것을 방지하기 위해 3 point에 Latch System을 적용하여 Latch에 부착된 Cylinder를 이용하여 ROV를 압 착시키는 역할을 하도록 Fig. 2.10과 같이 설계하였다.



Fig. 2.10 Bumper & Latch



제 3 장 ROV LARS 구조 해석

3.1 구조해석 개요 및 조건

구조해석이란 구조물의 예상범위 내의 외력이 극한으로 가해질 경우, 구 조물이 안전하기를 검증하는 것으로 구조물의 강성, 응력 분포, 변형량 등 에 관해 수치계산을 하여 근삿값을 알아내는 것이다.

표 3.1은 엄빌리칼 권양기 구조해석에 사용된 여러 입력 데이터와 그 근 거들을 나타낸 것으로 각각의 입력 데이터들은 KR등의 선급규정에서 요구 하는 소재의 물성치 및 속도 규정 등 선박에서 요구되는 실제의 환경값과 동일한 입력값을 근거로 데이터를 입력하였다.

ROV LARS는 해상에서 거동하는 시스템으로 육상보다 더 많은 환경하중 을 받으며, 해상환경 5 조건을 선정하여 구조물에 적용하였으며, 기타 선 박 및 해양관련 법규와 해외 선진사의 사양을 충족하도록 설계하였고, 선 급규정은 한국선급의 규정을 준수하기 때문에 안전율은 KR Rule 기준안전 율 2를 준수하여 해석을 진행하였다.

환경	조건	입력값					
<u>य</u>	속	24.5 Knt(12.6 m/s)					
기소디	수직	0.4 g					
기국고	수평	0.2 g					
자중 5.5 Ton		5.5 Ton					
정격 하중		9.5 Ton					
드럼	드럼 속도 32 m/min (0.85 rad/s)						
소재 물성	소재 물성 DH-36 인장 490 MPa (항복 350 MPa)						

Table 3.1. Structural analysis input data

3.2 해석결과 및 고찰

3.2.1 엄빌리칼 권양기 구조 해석

Fig 3.1과 같이 구조물에 큰 영향을 미치지 않는 부속품은 생략하고 단 순화 한 모델로 구조해석을 진행하였다. Fig 3.2에서 보이는 바와 같이 메 쉬는 Geometry 모델을 Element와 노드로 구성된 유한요소 모델로 만드는 과정으로서, 밀도가 높은 메쉬는 해석 결과의 정확성을 향상, 해석시간과 메모리 사용량을 증가시킬 수 있다.

엄빌리컬 권양기의 구조 안정성평가에 앞서, 주요 부품인 드럼의 구조해 석을 진행하였으며, 메쉬는 Element의 크기를 약 10mm로 제한하였다.



Fig. 3.1 Three-Dimensional Finite-Element Model of Winch drum





ME AND OCEAN

하중조건은 Fig. 3.3에서 보인는 바와 같이 A:중력, B:가속도, C:바람, D: 드럼 속도, E:정격하중, F,G:고정으로 설정하였다.



Fig. 3.3 Setting of Load Condition



- 26 -

권양기 드럼의 구조해석 결과는 Fig. 3.4.에서 보이는 바와 같이 최대 응 력 약 6.1 MPa이 드럼 지지대 모서리에 나타나며, 평균응력은 약 0.5~1 MPa정도이다. 최대 변형량은 Fig. 3.5.와 같이 중력과 엄빌리칼 케이블 무 게 등에 의해 약 0.02 mm로 무게중심 하단에 발생하였다.



Fig. 3.4 Structural analysis result of winch drum (Total Equivalent Stress)



Fig. 3.5 Structural analysis result of winch drum (Total Deformation)

-27 -

앞서 진행한 드럼 구조해석 결과를 바탕으로 전체 구조물에 대한 안정 성을 파악하기 위해, 메쉬는 Fig. 3.6.와 같이 Hex Dominant, Mapped Mesh 등 각 파트별로 형태에 가장 적합한 메쉬를 설정하였다. 또한, 하중조건은 Fig. 3.7.와 같이 해상상태 5 에 해당하는 조건으로 위와 동일하게 해석을 수행하였다.



Fig. 3. 6 Mesh of Umbilical Winch with Level wind



Fig. 3.7 Load Condition of Umbilical Winch(with Level wind)

구조해석 결과 Fig 3.8. (a)와 같이 최대 응력 약 32.6 MPa이 하부 프레 임 모서리에 나타나며, 평균 응력은 약 3.6 MPa 정도로 해석 되었다.

최대 변형량은 Fig 3.8. (b)에서 보이는 바와 같이 중력과 엄빌리칼 케이 블 무게에 의해 약 1.3mm 정도로 나타나며 Level Wind 끝단에 발생한다.



(a) Total Deformation

(b) Total Equivalent Stress

Fig. 3.8 Structural analysis result of Umbilical Winch with Level wind

3.2.2 엄빌리컬 권양기 유압 해석

엄빌리컬 권양기 유압시스템의 경우 ROV winch, Snubber motor, Level wind 등으로 구성되어있으며, 유압시스템의 모델링과 해석을 위해서 유압 시스템을 구성하는 각 부품별 사양을 Table 3.2와 같이 조사하였다.

엄빌리컬 권양기의 유압 시스템 모델링과 해석은 Fig 3.9 와 Fig 3.10과 같이 유압시스템 전용 해석 소프트웨어인 Simulation X를 이용하여 진행하 였고, 본 연구에서는 모델링 기법중 하나인 Spec. Base Modeling으로 유압 해석을 진행하였다.



Fig. 3.9 Hydraulic System Modeling_1 of Umbilical Winch



Fig. 3.10 Hydraulic System Modeling_2 of Umbilical Winch

Accumulator operating valve $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		0.4	Type	ichrai Ximen	ibena slon o	bmes of scri	sung (sws (n	minj ilnj	d,	dı	t	Anzug Torq	jsdre µe ol	hmoment screws in	in Nm Nm
Accumulator operating valve Image: Comparison of the second s			PKH-DNR 4	x Me	3x40 -	8.6			6,5	10,5	6,8			9	
operating valve Image: Comparison of the second	ccumulator		PKH-DN10 4	X ME	ax50 -	8.8			8,4	13,5	8,5			21	
Accumulator Image: Constraining the second seco	operating		PKH-DN13 6	X ME	ax60 -	10.9			8,4	13,5	7			30	
Valve Image: state of the state of th		x +	PKH-DN20 6	X M1	OKB0	- 10.9			10,5	16,5	10,5	60			
AT Line	live		PKH-DN25 6 x M10x90 - 12.9				10,5	16,5	10,5	70					
PKH-DN40 6 x M16x120 - 12.9 16,5 25 19 300 PKH-DN50 6 x M20x140 - 10.9 21 31 21,5 500 PKH-DN50 6 x M20x140 - 10.9 21 31 21,5 500 Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) 30005 30005 30005 30005 Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) 30005 30005 Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) 30005 30005 Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) Image: Standard Bladder Accumulator Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 210/350 Veg/cmr (3,0005) Image: Standard Bladder Accumulator Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S214 31 Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S14 35 Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S14 35 Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S14 35 Image: Standard Bladder Accumulator - \$III/+S		Alt Lie O-Ringe gehören zum Lieferumfang Contra bildinger	PKH-ON32 6	X M1	2x110	0 - 10.	9		13	19	12	100			
PKH-DN50 6 x M20x140 - 10.9 21 31 21,5 500 Image: Standard S		- 15	PKH-DN40 6	X MI	6x120) - 12.	9		16,5	25	19		3	300	
표준품 (Model No.) Nominal size Gal. Citer NP Liter Nm Mm Mm PF Kg BN 350-1 Pt 0.13 0.60 30 0.60 248 40 54 92 35 ¾* 2.7 BN 210350-025A 0.25 1 73 1.20 287.5 43 51 112/114 35 P½* 4.6			PKH-DN50 6	X M2	20x140	0 - 10.	9		21	31	21,5			500	
BN 210350-07A 0.7 2.5 125 2.5 506 49 56 112/114 44 PT½* 10 BN 210350-07A 1 4 235 3.85 440.75 67 88 162/170 60.5 1¼* 17 BN 210350-25A 2.5 10 600 9.83 588 66 102 217/230 76 2* 20.4/36	Accumulator		표준품 (Model No.) BN 350-1 OCI BN 350-1 Pt BN 210/350-0.25A BN 210/350-0.7A BN 210/350-1A BN 210/350-2.5A	Gal. 0.04 0.13 0.25 0.7 1	Liter 0.16 0.60 1 2.5 4	Gas Gas IN ³ 10 30 73 125 235 600	Liter 0.16 0.60 1.20 2.5 3.85 9.83	A mm 265 248 287.5 506 440.75 588	B mm 40 40 43 49 67 66	mm 39 54 51 56 88 102	mm 56 92 112/114 112/114 162/170 217/230	26 35 35 44 60.5 76	Г Р Г" 34" 34" РТ¾" РТ¾" 1 ¼" 2"	Kg 2 2.7 4.6 10 17 20.4/36	방출유림 1 /sec 0.45 1.82 1.82 3.60 7.95 13/18
		MAT AN	DIV 2 10/300-2.0A	2.0	10	000	0.00		00	102	211/200		-	20.400	
BN 210350-5A 5 20 1203 19.72 899 66 102 217/230 76 2" 32/58			BN 210/350-5A	5	20	1203	19.72	899	66	102	217/230	76	2"	32/58	13/18

Table. 3.2 Spec of Hydraulic System each Part









Fig 3.11에서는 Winch 모터부의 압력과 시간에 따른 토크 그래프로서 유 압 증가에 따라 토크가 비례적으로 증가함을 확인하고, 전달된 유압에 의 해 토크가 시간에 따라 일정하게 유지됨을 확인하였다.



Fig. 3.11 Verification of Hydraulic Motor

3.2.3 Overhead Telescopic Boom 구조 해석

구조물에 큰 영향을 미치지 않는 볼트 등은 모델링 생략하고 구속조건 으로 대신한다. Fig.3.12와 같이 최대한 단순화 한 모델로 구조해석을 진행 하여 구조물 위주로 안정성 검토하였으며, Mesh는 Fig.3.13에서 보이는 바 와 같이 크기를 2~30mm로 제한, 약 61만개 Node와 20만개의 Element로 구성하였다.



Fig. 3.12 Modeling of Overhead Telescopic Boom





Fig. 3.13 Mesh of Overhead Telescopic Boom

Fig. 3.14에서 보이는 바와 같이 최대응력 약 22 MPa이 Snubber 지지대 모서 리에 나타나며, 평균응력은 약 2 MPa이며, 최대 변형량은 자중과 ROV 무게 등 에 의해 약 0.2 mm로 실린더 부위에 발생하였다. 결과적으로, 변형량과 응력값 은 전체 구조물 크기에 비해 작아 전체적으로 안전하다.



(a) Total Equivalent Stress







3.2.4 ROV LARS 유압 해석

ROV LARS의 유압 시스템의 주요 구성품 모델링 및 검증을 실시하였다. Fig. 3.15와 같이 Hydraulic Joystick은 권양기 호이스팅 및 Level wind 작 동 조절, 파일럿 압력제어를 통한 리모트 컨트롤 방식을 검증하였고, 레버 스트로크 와 압력 특성 등을 모사 하였다.



Fig. 3.15 Modeling and Verification of Hydraulic Joystick

Brake Release 회로는 권양기 작동시 권양기의 파킹 브레이크를 해제하 는 기능으로서 Fig. 3.16과 같이 모터 구동 회로 압력에 감응하여 작동하 고 압력이 15bar 이상일 때 브레이크 해제됨을 확인 하였다.



Fig. 3.16 Modeling and Verification of Brake Release

Load Control Valve는 모터의 과회전을 방지하기 위한 부하조절용 밸브 로서 Fig. 3.17과 같이 권양기의 모터 스펙에 비해 구동압력 낮게 설정하 고 Free flow의 유량 및 압력 특성에 따라 배압조절 가능하게 함을 확인 하였다.





Fig. 3.17 Modeling and Verification of Load Control Valve

Proportional Control Valve 사용자의 입력신호에 비례한 유량을 시스템 에 공급할 수 있도록 구성된 밸브이다. 차이점은 콤펜세이터 스풀을 구비 하고 있어 나사를 이용하여 스프링력을 조절하면, 밸브의 유량이 가변할 수 있도록 구성된 것이다. 밸브 카탈로그에 나타나 있는 스풀의 압력유량 특성을 입력하고 밸브를 구성하는 감압밸브, 릴리프 밸브 등을 사양에 맞 게 모델링 하였다.

1945





Fig. 3.18 Modeling of Proportional Control Valve

OH OF CH

Fig. 3.19에 나타낸 바와 같이 시뮬레이션을 통해 Proportional Control Valve는 Hydraulic Joystick으로부터 입력되는 파일럿 압력신호에 따라 비 례하는 유량을 토출하는 것을 확인할 수 있다. 또한 콤펜세이터의 스프링 력을 조절함에 따라 토출 유량이 가변하는 것을 시뮬레이션을 통해 확인 할 수 있었다.



(b) Simulation results of flow characteristics in proportion to flow rate change and joystick operation according to spring force

Fig. 3.19 Simulation results of Proportional Control Valve

Fig. 3.20은 Proportional valve 단품에 대한 해석모델을 나타낸다. Proportional valve는 사용자의 입력신호에 비례한 유량을 시스템에 공급할 수 있도록 구성된 밸브이다. 밸브 카탈로그에 나타나 있는 스풀의 압력유 량 특성을 입력하고 밸브를 구성하는 감압밸브, 릴리프 밸브 등을 사양에 맞게 모델링 하였다.



Fig. 3.20 Modeling of Proportional Valve

시뮬레이션 모델을 이용하여, proportional valv에 대한 작동 시뮬레이션 을 수행하였다. Fig. 3.21에 나타낸 바와 같이, 시뮬레이션을 통해 proportional valve에 hydraulic joystick으로부터 입력되는 파일럿 압력신호 에 따라 비례하는 유량을 토출하는 것을 확인할 수 있었다.



(a) Movement of the spool according to the amount of Joystick operation (Proportional)



(b) Simulated Flow Characteristics Proportional to Joystick operation

Fig. 3.21 Simulation results of Proportional Valve

HPU 핵심부품인 마력제어 펌프 특성을 Fig. 3.22과 같이 모사하였다. 마 력제어 레귤레이터 모델링 및 특성 검토하고, 원동기 동력사양에 따른 레 귤레이터 세팅을 통하여 Fig. 3.22와 같이 마력제어 펌프가 카탈로그와 같 이 일정 동력일 경우 압력이 올라갈수록 유량이 줄어드는 것을 확인 할 수 있었다.



Fig. 3.23 Verification of discharge volume of Power control Pump

- 46 -

Fig. 3.24와 Fig. 3.25는 각각 Snubber Motor와 Lever Wind Motor 각각에 대한 카탈로그 사양을 나타낸다. 유압 모터의 출력 토크는 모터의 배제용 적, 모터에 걸리는 압력 차에 비례하여 발생된다. 본 회로에 적용되어있는 Winch Motor, Snubber Motor 및 Level Wind Motor는 Hydraulic library의 유압모터 아이콘을 사용하여 모델링 하였고, 각각의 용량을 파라미터로 입 력하였다. 또한 각 모터의 효율은 카탈로그의 사양을 참조하여 정격압력 및 유량에 해당하는 효율 값을 파라미터로 입력하였다.



Fig. 3.24 Verification of Level Wind Motor



Fig. 3.25 Verification of Snubber Motor

본 시뮬레이션에서는 모터를 동시에 구동하였을 때 유압 시스템의 구성 상 유량부족, 압력강하에 따른 작동불량 등의 문제점은 없는지 여부를 시 뮬레이션을 이용하여 검토해 보았다. Fig. 3.24 와 Fig. 3.25는 복합작동 시 뮬레이션의 주요 시뮬레이션 결과를 나타낸다. 시뮬레이션 결과는 winch, snubber, lever wind 모터 구동용 유압모듈 각각에 대한 시뮬레이션 결과 와 동일하였으며, 이러한 결과는 구성된 HPU 시스템의 사양은 3가지 유압 모듈의 동시작동에도 문제가 없는 것으로 확인 되었다.



- 48 -

제 4 장 결론

본 논문에서는 국내 기술개발 및 사업화가 전무한 ROV LARS에 대한 설 계 및 제작을 진행하였다. 실선에 적용되는 요구사항을 기준으로 수심, SWL, 함 운영조건을 설정하였고 그에 따른 엄빌리컬 권양기, Level wind, Overhead Telescopic Boom, Docking head, Hydraulic Power Unit의 개념설 계를 하였다.

개념설계 내용을 대상으로 KR등의 선급규정과 환경조건들을 근거로 데 이터를 입력하여 전산 해석을 진행하였다.

- Lebus 드럼에 업빌리컬 케이블이 ROV가 운영되는 수심 1600M 이상 감기고 드럼 플랜지의 최대 외경이 KR 선급규정에서 요구하는 엄빌 리컬 케이블을 1600M 다 감고 그 여유분이 최대 외경에서 2바퀴 반 이상 남음을 확인 하였다.
- 2) ROV 및 TMS, 엄빌리컬 케이블 무게의 총 합인 10ton을 ANSIS를 이 용하여 구조해석을 진행 하였으며 엄빌리컬 권양기와 Overhead Telescopic Boom에서 발생되는 최대 응력 각각 32.6Mpa, 22Mpa로 나 타나 소재에서 허용되는 항복 강도 350 Mpa 이하로 나타나 구조상 안전함을 확인 하였다.
- 3) Significant wave height 4m(Sea state 5)에서 ROV LARS에 가해지는 동적 계수가 DNV Lifting Appliance에서 요구하는 계산식을 토대로 계산한 결과, 동적 계수가 2.3임을 확인 하였고, 이를 바탕으로 구조 안전 계산을 한 결과 KR (한국 선급)에서 요구하는 안전계수 2 이상 이 나오는 것을 확인 하였다.
- 4) 유압시스템 전용 해석 소프트웨어인 Simulation X를 이용하여 ROV LARS의 전반적인 유압 시스템을 검증하였고, 검증된 유압부품 단품 시뮬레이션 결과를 이용하여 ROV winch 시스템 구동용 유압시스템을 구성하는 3개의 구동 유압모듈에 각각의 시뮬레이션을 수행함으로써



- 각 유압모듈의 성능특성을 확인하였다.
- (1) Winch 모터 구동용 유압모듈 시뮬레이션 결과, Umbilical Cable을 감거나 풀 때 각 단품간의 상호 작용이 이루어지며 과부하현상 없 이 잘 작동됨을 확인하였다.
- (2) 또한 구동압력이 15bar 이상이 되면 브레이크가 정상작동하며, 무
 부하 상태에서도 컨트롤 밸브가 구동하여 자중에 의한 거동 등을
 방지할 수 있다.
- (3) Snubber 모터 구동용 유압모듈을 시뮬레이션 한 결과, Umbilical Cable을 감거나 풀어줄 때 Cable 처짐이 없게 각 모듈들이 상호 구동되며, 포트 압력에 의해 전체 모듈이 잘 작동함을 확인하였다.
- (4) Level Wind 모터 구동용 유압모듈을 시뮬레이션 한 결과, Umbilical Cable의 각이 일정이상 벌어지면 센서가 작동하여 Level Wind 속의 HYD 모터의 속도를 조절, Cable 각이 Winch와 항상 수 직이 유지되도록 잘 조절됨을 확인하였다.
- (5) 마지막으로 복합작동에서의 ROV winch 시스템의 각각의 유압모 듈의 성능특성 변화를 전체 시뮬레이션을 통해 분석하였다. ROV 원치시스템 작동 시뮬레이션 결과, 구성상의 유량부족 및 압력강하 에 따른 작동불량 등이 발생하는지를 점검하였으며, 동시작동에도 문제가 없을 것으로 확인되었다.

본 연구를 통해 ROV LARS의 개념설계, 전산해석, FMECA 등 체계적인 접근과 검증을 실시하여 진회수 장치에 대한 설계 노하우와 연구 성과를 획득 할 수 있었다.

본 연구결과 활용 및 지속적인 연구를 통해 Overhead Telescopic Boom type외에 A-Frame type 등 다양한 방식의 진회수 장치에 대한 기술개발을 진행할 예정이다. 또한, AHC System에 대한 기구학 및 동역학을 활용한 이 론적 접근으로 순수 국내 기술을 활용한 AHC 제어 시스템에 대한 연구를 ROV LARS에 적용하여 다양한 시나리오에 대한 연구를 진행할 예정이다.



참고문헌

- [1] Offshore Business, 한국해양수산개발원, 2015.05.01. Vol.22 (원출처 : Douglas-Westwood, World Drilling & Production Market Forecast 2015~2021, 2015.02)
- [2] ANSYS Mechanical Enterprise R 16.0

- [3] 우남섭 외 6명, "ROV LARS용 Winch Drum의 구조해석에 관한 연구", 대한기계학회 생산 및 설계공학 부문 춘계학술대회, 2016.05
- [4] 2016 한국선급 강선 규칙 제9편 추가설비 제2장 하역설비, 한국선급, 2016.04
- [5] DNV Standard for Certification 2.22 Lifting Appliances, 2013.06
- [6] 우남섭 외 5명, " A Study of the Structural Analysis of Umbilical Winch for ROV LARS", ICCPE 2016, 2016.09
- [7] Ku, H. K., Kim, J. W., Won, C., Song, J. I.,2012, "Optimization and Structure Analysisof Brake Disc for Free-fall Winch," Journal of the Korean Society of Manufacturing Process Engineers, Vol. 11, No. 3, pp. 55~61.
- [8] 우남섭 외 5명, "Optimal Design of Telescopic Boom Crane for ROV LARS", ICMDT 2017, 2017.04
- [9] 최형식, "AHC 제어시스템 개발", 2015 경제협력권산업육성사업 수심 3000m급
 ROV LARS 개발 1차년도 연구결과 보고서 중, 2016.04
- [10] 성형석 외 4명, "해상 크레인의 상하동요 보상 시스템 연구", 한국 수중·수상로봇기술연구회 2016 춘계학술대회, 2016.04
- [11] 성형석 외 3명, "해상 크레인의 상하동요 보상 시스템의 능동제어",
 한국항행학회논문지, Vol.20 No. 3, 2016.06
- [12] 최형식, "Active Heave Compensation Control System 개발",
 2015 경제협력권산업육성사업 수심 3000m급 ROV LARS 개발 2차년도 연구결과 보고서 중, 2017.03

감사의 글

회사 생활을 하던 도중 지인의 추천으로 대학원 진학을 결심하게 되었 습니다. 학부시절 많은 도움을 받았던 최형식 교수님께 가르침을 받고자 기계공학과에 진학하였고, 회사 생활과 대학원 공부를 병행한다는 것이 쉽 지 않았지만 교수님의 배려와 가르침 덕분에 무사히 마칠 수 있었습니다. 20여년의 회사 생활에서 습득한 경험과 노하우에 연구를 통한 학문적 지 식을 더할 수 있었던 것은 때로는 따듯하게 때로는 객관적으로 이끌어 주 셨던 최형식 교수님의 가르침 덕분이었습니다. 진심으로 감사인사 드립니 다. 또한, 대학원 수업을 원활히 소화할 수 있도록 도움을 주신 조종래 교 수님, 김준영 교수님과 조용성 교수님께도 감사인사 드립니다.

2년이 넘는 시간 동안 대학원 학사일정과 실험실 생활에 도움을 주고 AHC System의 연구로 큰 도움을 준 오지윤 연구원에게 감사 인사를 전합 니다. 또한, Umbilical Winch의 전산 해석 및 FMECA 분석에 도움을 준 한 국지질자원연구원의 우남섭 박사님께 감사인사 드립니다.

아울러, 대학원 수업과 논문 지도를 원활히 받을 수 있도록 지원해주신 전유태 대표이사님과 정사장님,테크플라워 기술연구소 연구원들에게 감사 인사드립니다. 그리고 ROV LARS의 연구를 위해 실선의 운용조건과 사양 에 대하여 의견을 주시고 지지해주신 정동구 부장님 이하 대우조선해양 설계팀에게 이 자리를 빌어서 감사하다는 말을 꼭 전해드리고 싶습니다.

마지막으로 항상 나를 믿고 의지해주시는 가족들에게 학위수여의 영광 과 함께 고맙다는 말을 전합니다.