## LNG低温岩盤貯槽の熱応力に対する安定性の検討

清水建設技術研究所 フェロー会員〇百田 博宣清水建設技術研究所正会員米山

200m

地表面

=線形低下(t=0~90日)

= -162 ( 90 日 t)

弹性係数,線膨張係数: 図-2

せん断強度,引張強度: 図-2

底面(温度()=深度(m)×0.03+15.0)

図-1 熱伝導・安定性の解析モデル

 $\Delta$ 

熱伝導率: 2.89W/m·

比熱: 0.75KJ/Kg·

密度: 2600 Kg/m<sup>3</sup>

ポアソン比: 0.25

側圧係数: 1.0

 $\Delta$ 

内部摩擦角:55

. 大気15

1

0

Ь.

03+1

°. × ⊲

Ê

嬱

) = 深見

慔

回目

圄

P

1

1

(熱伝達率11.63W/m<sup>2</sup>·

**貯槽 (**幅18m×高22m)

温度()= 15 (t =0日)

εf

8

40

22m

138m

9m

EL

眚

▶◎整

) 画象衣

 $\mathbb{D}$ 

1.はじめに

北欧では、貯槽周辺岩盤に凍結ゾーンを形成して液化プロパン(LPG:沸点-42)を素掘りの岩盤空洞に貯 蔵する凍結方式のLPG低温岩盤貯槽が既に実現している。一方、凍結方式の液化天然ガス(LNG:沸点-162) の低温岩盤貯槽は、熱応力によるクラックの発生等によって欧米での事例は殆ど失敗しており、最近ではメ ンブレン方式の実証試験が韓国Daejonで進められている。しかし、凍結式のLNG低温岩盤貯蔵の安定性に関 する定量的データは見当たらず、メンブレン方式の検討に際し

ても基礎的な知見が不足するものと考える。

そこで本研究では、凍結方式を対象にLNG低温貯蔵時の熱応 力の安定性に対する影響を定量的に把握することを目的に、有 限要素法による熱伝導解析や熱応力解析等の基礎検討を行う。 2.解析内容

解析は、 自重解析, 掘削解析, 熱伝導解析, 熱応力解 析、の4段階であり、解析モデルを図-1に示す。地質はC<sub>H</sub>級上 限相当の花崗岩盤、貯槽は幅18m×高さ22mの単設空洞であり、 熱伝導解析と安定性解析(,,)の境界条件と物性値も図-1 に併記した。また、解析パラメータは貯槽深度(40m~80m)と 図-2の熱力学特性の温度依存性<sup>1)</sup>であり、図-2のモデル1~3は 「E,C,Tの温度依存性の有無」と「線膨張係数の凍結膨張性の 有無」で設定している。

なお、 , は弾性解析である。 は掘削完了時(t=0日)~90日間は プレクーリング期間、90日~18250 日(50年)は貯蔵期間であり、50年間 の非定常解析である。 は で得ら れた温度分布(0,1,10,30,60,90,180, 365,1095,1825,3650,10950,18250 日)を考慮した弾塑性解析であり、

の掘削時の解析結果に熱応力を加 算する。破壊基準にはMohr-Coulomb の降伏条件を用い、破壊後のせん断 強度は完全弾塑性であるが、引張破 壊後はno-tension材料とする。

3.解析結果および考察

キーワード

貯槽深度-50mの場合に注目し、 貯槽上部の温度,変位,応力度の経時 変化を図-3に示す。また全ケースの



図-2 モデル1~3 の熱力学特性(線膨張係数,E,C,T)

LNG 低温岩盤貯蔵 凍結方式 熱力学特性 凍結膨張 熱応力

連絡先 〒135-8530 東京都江東区越中島3-4-17 清水建設㈱技術研究所 地下技術グループ TEL 03-3820-8364

熱応力による破壊領域発生時期を表-1、貯槽深度-50mのモデル2の破壊領域の進展状況を図-4に示す。

図-3より、凍結膨張特性とE,C,Tの温度依存性の影響でモデル1の貯槽上部は浮き上りを生じ、温度依存 性のないモデル2と凍結膨張特性のないモデル3は沈下することがわかる。また温度分布は同心円状に拡大し、 鉛直方向の y が最大主応力 1にほぼ一致することから、半径方向の 1によって引張破壊が生じている と推測できる。次に表-1,図-4より、貯槽深度が浅く、E,C,Tの温度依存性が強いほど破壊領域が発生しやす いことが認められる。さらに、沸点-25 のDME低温岩盤貯蔵の場合は貯槽上部の凍結線の近傍の凍結膨張で 破壊が生じるのに対し<sup>2)</sup>、LNG貯蔵ではモデル1~3の空洞壁面に破壊領域が発生することから、破壊は極端 な温度勾配によって生じた過大な温度応力の影響と考えられる。

## <u>参考文献</u>

1)石塚与志雄他:土木学会論文集No.370/ -5,pp.243-250,1986.06

2)米山一幸他:清水建設研究報告, Vol.82, pp.7-14, 2005.10



図-3 貯槽深度-50mの場合の対称面上における温度,変位,応力度の経時変化(地表~貯槽天端)



図-4 熱応力による破壊領域発生状況

表-1 破壊領域の発生時期(単位:日)

【貯槽壁面】

深度(m)	モデル1	モデル2	モデル3
-40	30 ~ 60	30 ~ 60	未解析
-50	30 ~ 60	30 ~ 60	30~60
-60	30 ~ 60	30~60	未解析
- 80	30 ~ 60	30 ~ 60	未解析

## 【貯槽上部(貯槽壁面を除く)】

深度(m)	モデル1	モデル2	モデル3
-40	365 ~ 1,095	3,650 ~ 10,950	未解析
-50	365 ~ 1,095	発生せず	発生せず
-60	1,095 ~ 1,825	発生せず	未解析
-80	1,825 ~ 3,650	発生せず	未解析