## 高炉水砕スラグの土圧特性に及ぼす水平震度の影響

山口大学 学生会員 〇末吉祐樹 学生会員 井川尚之 正会員 松田 博 正会員 原 弘行

Table 1 土粒子密度,最大,最小間隙比

#### 1. まえがき

銑鉄の製造過程の副産物として生成される高炉水砕スラグ(GBFS)は、天然砂と比較して軽量性、高強度お よび透水性に優れ、水和反応によって硬化する「潜在水硬性」を有する<sup>1)</sup>.これらの性質から、港湾構造物の 岸壁裏込め材としての適用が期待されており、施工も数多くなされているが、土圧特性について未解明な点が

多く残されている.そこで、本研究では高炉水砕スラグを裏 込め材として用いた場合の土圧特性に及ぼす水平震度の影響 を明らかにするため、模型土槽実験を行った.また、同一条 件下で豊浦砂を用いた実験を行い、比較、検討を行った.

### 2. 試料および実験装置

本研究で用いた試料の物理特性を Table 1, 粒径加積曲線を Fig. 1 に示す.実験で用いた土槽は軽金属板製で,幅,深さ, 長さがそれぞれ 0.5m×0.5m×1m で,土槽の鉛直壁は,両端と も下端をヒンジとした可動壁となっている.下端のヒンジに は,水平および鉛直方向,上端の水平方向にロードセルを設 置し,壁に作用する土圧合力の水平成分,鉛直成分(壁面摩擦) が測定可能である.壁面には,スラグ層表面から 10,25,40cm の深さに土圧計を設置し,深さ方向の土圧分布も測定できる. また,壁底部を支点として,壁面を主働側,受働側に傾斜さ せることが可能である.

#### 3. 実験方法

試料を土槽へ充填する際には 5cm ごとに所定の相対密度 (Dr=25%, Dr=70%)になるようにした上で,以下の手順で壁を 変位させた.まず,可動壁上端を 0.01mm/s の速度で主働側に 0.0035rad(壁上端の水平変位量 2mm)傾ける.次に,同じ速度 で受働側へ 0.0070rad(初期位置から 2mm)傾け,その後,同じ 速度で 0.0035rad 主働側に変位させ初期の位置に戻した.同様 の操作を 4 サイクル行った.地震時を模擬した場合は,壁体 と裏込め全体が重力と地震力によって生じる合力の傾き a だ け壁体が前方に傾いた状態(Fig. 2)で実験を行った.水平震度 は, $k_h=0$ , 0.15, 0.30 とした.試料を詰めた後,土槽を想定水 平震度になるように傾けて設置し,計測を行った.

#### 4. 試験結果及び考察

Fig. 3 及び Fig. 4 に高炉水砕スラグにおいて Dr=25%及び Dr=70%に対する土圧合力の変化を示す. 同図より,水平震度の増加に伴い土圧合力が大きくなる傾向を示した. また,変位角の増加に伴い,主働側では減少,受働側では増加傾向にあり,その程度は Dr=70%の方が顕著であることがわかる. こ



れは、可動壁の変位サイクルによって壁近傍の粒子が次第に 締固められ、単位体積重量が大きくなるためと考えられる. また,主働側への変位量が0.0015rad(壁上部の変位量が0.8mm) 以上になると、土圧合力がほぼ一定値となり、主働状態と見 なせる土圧合力が得られている.

Fig. 5 及び Fig. 6 に第1 サイクル及び第4 サイクルにおける 両試料の主働時土圧合力と水平震度の関係を示す. 両試料共 に水平震度が大きいほど,主働時土圧合力は増加する傾向を 示した.また,相対密度にかかわらず,高炉水砕スラグの方 が主働時土圧合力は小さくなっている.これは,高炉水砕ス ラグの単位体積重量が小さいためと考えられる.また,高炉 水砕スラグの土圧合力の増加が小さいのは,粒子が角張って いることに起因したインターロッキング効果によるものと考 えられる.

Fig. 7 に主働時における土圧係数と水平震度の関係を示す. 両試料共に水平震度が大きいほど主働土圧係数は,増加する 傾向がみられる.また,水平震度の増加に伴い,主働土圧係 数の差は大きくなった.豊浦砂は相対密度により,土圧係数 に大きな差が見られるが,高炉水砕スラグは相対密度によら ず,ほぼ一定の値を示した.

Fig. 8 に主働時における壁面摩擦角と水平震度の関係を示 す. 両試料共に水平震度が大きいほど壁面摩擦角は減少する 傾向がみられる.これは,水平震度の増加に伴って,鉛直方 向の土圧に比べて,水平方向の土圧の増加が大きくなったた めと考えられる.

# 5. まとめ

本研究では、高炉水砕スラグを裏込め材として用いた場合 の土圧特性に及ぼす水平震度の影響を明らかにするため、模 型土槽実験を行った.得られた主な結果を以下に示す.

①高炉水砕スラグは豊浦砂に比べて、サイクル数、水平震度 が増加しても主働時土圧合力は小さい。

②高炉水砕スラグにおいては相対密度が主働土圧係数に及ぼ す影響は小さい.

③壁面摩擦角は水平震度の増加に伴い小さくなる.

以上のことから,高炉水砕スラグは水平震度が大きくなると 土圧は増加するが,豊浦砂に比べてその傾向は小さいことが 明らかになった.

#### 【参考文献】

# (財)沿岸開発技術センター:港湾・空港における水砕スラグ 利用技術マニュアル, 2007, 12





Fig. 8 壁面摩擦角と水平震度の関係