

北海道工業大学工学部 正員 ○笠原 嘉
北海道大学 工学部 正員 香原 照雄

1. まえがき

アスファルト混合物がもつ不透水性ならびにたわみ性を積極的に利用して、近年アスファルト混合物が水工構造物に多く用いられており、特にフィルダム、水路、貯水池などにおいてフェーリング材として利用されてい。一方フィルダムのセンターコアへアスファルト混合物の利用の機運も高まってきており、発電用フィルダムへ建設も着手されている現状である。

本研究では、アスファルト混合物がフィルダムセンターコアへ用いられるとき、最も問題にしておかねばならない力学的性状としてせん断耐力状態における変形特性を定ひずみ速度 $\dot{\gamma}$ せん断破壊試験ならびにせん断クリープ試験から検討を加え、さらにセンターコア用混合物としてアスファルトコンクリートおよびグラベルマスチック互対照としておおむね、混合物のタイプによりせん断特性にいかなる差異があるかを明らかにし、コアに用いる混合物の選択ならびにコアへの安全性の検討に供する資料を得ることを目的としている。

2. 試験材料

実験対象としては、コア用アスファルトコンクリートならびに繊維を必要としない、グラベルマスチックを採用した。各々の粒度組成は表1に示した通りである。なおアスファルト量の決定には、アスファルトコンクリートについては不透水性の観点から空隙率を考慮しマーシャル法により空隙率が2%程度となるよう量として6%を、グラベルマスチックについては施工性(流し込み時における流动性)を考慮し、クリカで約1時間練り上げた(200°C)ときの流动性をLinen貫入試験でチェックし10.5%を採用した。供試体には、アスファルトコンクリートの場合はH13m長さ1m厚さ25mm(4層仕上げ)の舗装体から切り出したものを、またグラベルマスチックの場合は小型クリカで練り上げ型枠に流し込んで得られたブロックからカッタで切り出したものを用いた。

3. 定ひずみ速度 $\dot{\gamma}$ せん断破壊試験

単純せん断による混合物の破壊強さおよび破壊時のせん断ひずみを求めるために、一定せん断ひずみ速度を与えることのできるせん断載荷装置(写真2)を試作し、温度-10~20°C、せん断ひずみ速度 $1.0 \times 10^{-4} \sim 1.26 \times 10^{-2} /sec.$ において実験を行った。供試体は写真1に示すよう4x6x16cmの棒状のものであり、両25mmの巾でクサビによって固定され。かつ供試体中央部も50mmの巾でクサビではさまれていて、中央部を押しづらくする方法で供試体にせん断力を作用させていくことから、同時に2個の試料をせん断することになる。またせん断間隔は30mmと一定である。

図1、2は温度とせん断強さおよび破壊時のせん断ひずみの関係の一例を示したもの

表1 粒度組成

Sieve Opening (mm)	アスファルト コンクリート	グラベル マスチック
25	100	
20	94.4	
13	76.6	
10	69.3	100
5	50.1	93.7
2.5	42.4	67.5
1.2	38.0	53.8
0.6	33.8	48.1
0.3	26.2	37.3
0.15	14.5	17.1
0.074	11.6	14.1
Asphalt content	6.0%	10.5%

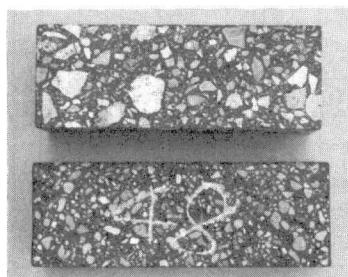


写真1 せん断破壊用供試体
上: アスファルトコンクリート
下: グラベルマスチックアスファルト

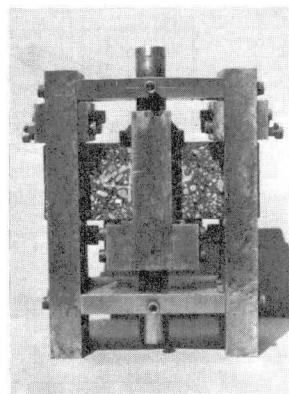


写真2 定ひずみ速度せん断破壊試験装置

である。図はグラベルマスチックに比しアスファルトコンクリートはせん断強さが大、破壊時のせん断ひずみが小であることを示している。

4. せん断クリープ試験

鉛直力ならびに水平力を作用させることのできるせん断クリープ試験機(写真3)を用い、写真4に示したようなサンディッシュ状の供試体(102×155 試料厚 40 mm 2個)について、温度 $0 \sim 40^\circ\text{C}$ において単純せん断クリープおよび鉛直力を作用させた2軸せん断クリープ試験を行なった。図3は単純せん断クリープ試験におけるクリープコンプライアンスのマスター曲線を示したものであり、図5よりグラベルマスチックはアスファルトコンクリートに比しおよそ10倍変形しやすいうことがわかる。

5. せん断による破壊包絡線

図4は上記2つの試験結果から得られた破壊包絡線を示したものであり、グラベルマスチックの最大許容せん断ひずみはおよそ25%程度であると判断される。一方アスファルトコンクリートに関する破壊包絡線は走り出速度の場合とクリープの場合では異なった所に位置しているように思われる。また2軸クリープ試験による破壊包絡線は鉛直応力をパラメータとして、鉛直応力が大になるほど右側に位置する傾向にあると言えよう。

代表的のは2種類のコア用アスファルト混合物の広範囲におけるせん断による破壊包絡線を求めたことから、コアに用いる混合物の配合など混合物の選択の判断資料を供するとともにコアの安全性の検討を可能とした。

なお本研究は、北海道大学工学部土木教室道路工学研究室において行なったものであり、実験にあたっては西村晃一、松橋国行の両氏の協力を得たことを付記し、感謝の意を表すものである。

* 土木学会第33回年次學術講演会講演概要集、V-201, pp.375, 昭和33年

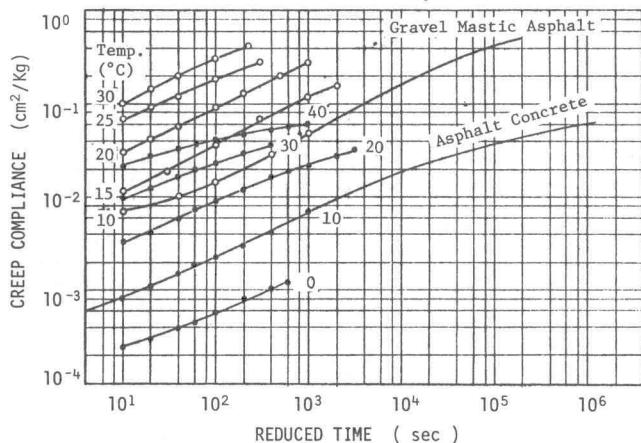


図4 クリープコンプライアンスのマスター曲線

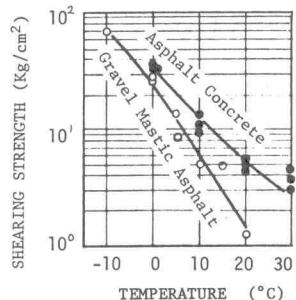


図1 せん断強度と温度関係

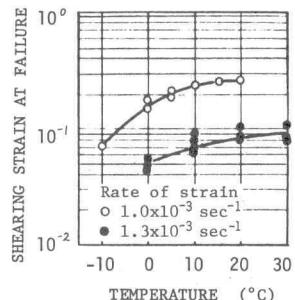


図2 せん断破壊ひずみと温度関係

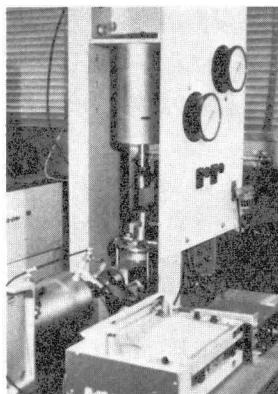


写真3 せん断クリープ試験装置

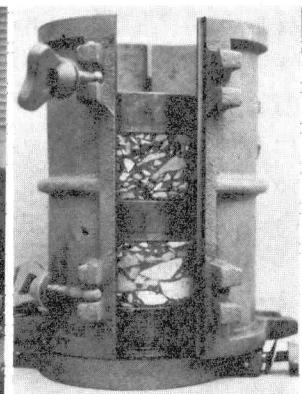


写真4 せん断クリープ用供試体

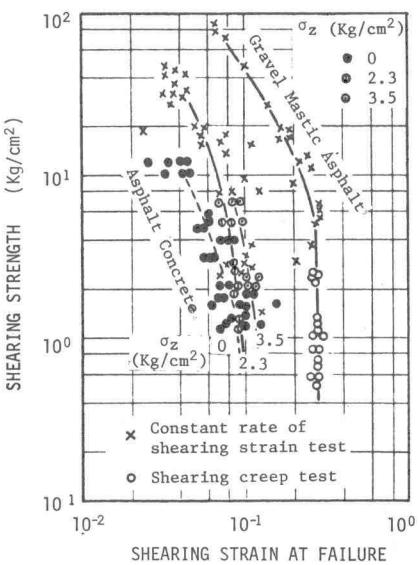


図5 せん断における破壊包絡線