



## بورسی مدل‌های رفتاری خاکهای غیر اشباع

محمد آقا‌هادی فروشانی<sup>۱</sup>، منوچهر لطیفی نمین<sup>۲</sup>

۱- دانشجوی کارشناسی ارشد دانشکده فنی دانشگاه تهران

۲- استادیار دانشکده فنی دانشگاه تهران

forooshani@ut.ac.ir

### خلاصه

در این مقاله ابتدا به معرفی مدل هذلولی، به عنوان یک مدل الاستیک غیر خطی، برای خاکهای غیر اشباع پرداخته شده است. پس از مشخص شدن نقاط ضعف و کاستیهای این مدل به بررسی مدل بارسلونا پرداخته شده و پیش‌بینی‌های مدل با الگوریتمی که مولف برای این مدل نوشته است مقایسه گردیده و نتایج این الگوریتم با نمونه‌های آزمایشگاهی نیز مقایسه شده است. در آخر سعی شده است مسیرهای تشنج جدید بررسی شود و نتایج آن ارائه شود. نتایج نشان می‌دهد که مدل بارسلونا علیرغم سادگی قادر به پیش‌بینی واقعی رفتار خاکهای نیمه اشباع بوده در حالی که مدل هذلولی ضعفهای عمدی‌های دارد.

**کلمات کلیدی:** مدل رفتاری، خاک غیر اشباع، مدل بارسلونا، مدل هذلولی

### ۱. مقدمه

مدلهای رفتاری برای خاکهای اشباع تا به امروز بصورت گسترده‌ای ارائه یا توسعه یافته‌اند. اما این موضوع درمورد خاکهای غیر اشباع، با توجه به پیچیدگی موضوع و کمبود نتایج تجربی توسعه کمتری یافته است. از طرفی مدل‌های رفتاری که برای خاکهای اشباع ارائه شده اند قادر به پیش‌بینی درستی از رفتار خاکهای غیر اشباع نیستند. با توجه به اینکه در بسیاری از مناطق، بخصوص مناطقی که در ناحیه خشک یا نیمه خشک قرار دارند (مانند ایران)، سازه‌های خاکی ساخته دست بشر یا طبیعی در شرایط غیر اشباع می‌باشند، ارزیابی مدل‌های رفتاری موجود مربوط به این خاکها، اصلاح و یا ارائه مدل‌های جدید ضروری می‌باشد.

در میان مدل‌های رفتاری موجود برای خاکهای غیر اشباع مدل‌های الاستیک غیر خطی علیرغم ضعفهای و کاستیهایی که دارد به دلیل سادگی و نیاز به پارامترهای محدود در سطح گسترده‌ای در کارهای عملی مورد استفاده قرار می‌گیرد. حال آنکه برای رسیدن به پیش‌بینی‌های دقیق تر، استفاده از مدل‌های الاستوپلاستیک اجتناب ناپذیر است. اما باید توجه نمود که این مدل‌ها نیاز به پارامترهای بیشتری دارند و در مجموع پیچیده‌تر از مدل‌های قبلی می‌باشند.

### ۲. مدل هذلولی (hyperbolic)

اولین بار (1987) Alonso et al و (1988) Lloret et al برای بدست آوردن مدول برشی G، در تحلیل رفتار خاکهای غیر اشباع از قانون نتش برشی - کرنش برشی هایپربولیک استفاده نمودند، که در آن اثر سخت شوندگی ناشی از مکش به صورت خطی در رابطه وارد شده بود. در سال ۱۹۹۲ همکاران مدلسازی رفتاری خاکهای غیر اشباع را با فرض رفتار الاستیک غیر خطی و بهره گیری از سطوح حالت را ارائه نمودند. در این مدلسازی از قانون هایپربولیک برای بدست آوردن مدول یانگک مماسی استفاده می‌شد.

سپس در سال ۱۹۹۸ آنها مدول حجمی را با رابطه ای سازگار با خاکهای غیر اشباع و قانون هایپربولیک تعریف نمودند.

در رابطه زیر K<sub>s</sub> مدول حجمی، K<sub>b</sub> مدول ثابت، P<sub>atm</sub> فشار اتمسفر، S<sub>ba</sub> مکش و S<sub>atm</sub> فشار تورم می‌باشد.

$$K_s = K_b P_{atm} \left( \frac{\sigma_3}{P_{atm}} \right)^m \quad (1)$$

$$K_s = \frac{K_b P_{atm}}{bS} \left[ a \frac{(\sigma - Pa)}{P_{atm}} + b \left( 1 - \frac{(\sigma - Pa)}{\sigma_e} \right) \frac{S}{P_{atm}} \right]^m \quad (2)$$