

### 37) Ukrepi za izoliranje možnosti temeljnih tal pod masipi.

Ukrepi za izoliranje tal pod masipi so na sledečji:

- mehanična komprimacija temeljnih tal - tla komprimiramo, utrdimo s pomočjo mechanizacije (valjčarji...)
- dinamična komprimacija temeljnih tal
- zagotavljanje temeljnih tal z vibriranjem (passisno ali globinsko)
- predhodna obremenitev temeljnih tal (predobteška, predteska)
- gruženati slopi
- apneni slopi
- pospešitev konsolidacije z vertikalnimi drenažami

### 38) Pospešitev konsolidacije z vertikalnimi drenažami.

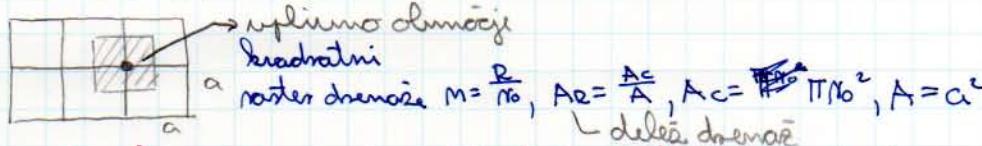
Dodatek je potreben, da se posledi tal izvrši (telo hitro) upoštevimo vertikalne drenaže, ki omogočajo radialno konsolidacijo. Če imamo kultos te dolino podlina lot pri vertikalni konsolidaciji:

$$T_E = \frac{S \cdot E_{sd} \cdot t}{4 \gamma_w \cdot R^2} \rightarrow U_E$$

R... vplivni radij drenaže

Stopnja konsolidacije je tako nujen sledi kot konsolidaciji:

$$U = 1 - (1 - U_v)(1 - U_E)$$



### 39) Gruženati slopi: Namen, učinki, metode naprednje.

→ Z gruženatimi slopi isoliramo možnost temeljnih tal naj napredimo v semijo material, ki ima večjo možnost, kot semijo sama. Posredno stem nudi ta semijo cevi. Samočit večje odprtost obtežili in so posledi masipi. Gruženati slopi pospešijo tudi konsolidacijo razen delujejo kot drenaže v laterih se sliva teča.

→ Učinki naprednje so:

~ vibrifikacij

~ rezonančna gružica z naličenjem v predhodno iskopano luknjo, naračano z apnenimi cevi

~ vibriranje cevi in v temeljno tlo in vibracijska naprednja gružica v prostor apnenih cevi

~ japonska metoda (spiralni iskop in naprednje gružica do dno spirale)

### 40) Gruženati slopi: namen posledov konsolidačija po Aloshiju in Priebeju

→ Aloshi

Predpostavke:-

- ker je gruženati slopi bolj trd od okolnih tal, prevarne vecji del obtežil poveja temeljnih tal

- razmerje obtežil, ki odpadeta na gruženati slopi in obalna tla dolžata raznovesna enačba in pogoj enakosti posledov

→ delčniški posredilniški → raznovesna enačba

$$\frac{g_c}{g_s} = \frac{E_{sd,c}}{E_{sd,s}} \rightarrow g \cdot A = g_c \cdot A_c + g_s \cdot A_s = g_c \cdot A_c + g_s (A - A_c) = g_c A_c + \frac{g_s}{\gamma} (A - A_c) \rightarrow$$

$$\rightarrow g_s = \frac{g_c A}{A + A_c (\gamma - 1)} \quad \left\{ \begin{array}{l} \rightarrow g_s = \frac{g_c}{1 + A_c (\gamma - 1)} \\ \rightarrow \frac{g_s}{E_{sd,m}} = \frac{g_c}{E_{sd,s}} \end{array} \right. \rightarrow \text{madomestri model tiskljnosti}$$

SOL. L:	LETNIK:	IME IN PRIIMEK:	PREDMET:	VAJA ŠT.:	LIST ŠT.:
			ZD - ODGOVORI		2

→ posred kompozita po A.  $\Rightarrow \sigma = E \cdot \epsilon$

### Prielike

#### Predpostavke:

- gumečati slop preverane večji del v obtežbi, isto kot pri Alashiju
- v gumečatem slopu nastane zaradi obtežbe menjno napetostno stanje
- protomina se ne zmanjša ampak se na racun veritabnega posredka poveča radij
- povečanje radija isracunamo po teoriji elasticnosti. Radijalna <sup>4)</sup> na dol ~~na~~ delujejo med mijenjam sylinderjem in dolom napetosti, ki utvarejo menjnu napetostno stanje v holi.
- del v obtežbi, ki odpadeta na hol in tla je odvisen od: deformabilnosti tal, strukture odpornosti tal in gumeča, od namenega pogaja in enakosti posredkov tal in holi.

41) Upravljati soli: isracun protominske-teče in trdnosti kompozita

/

42) Kaj je predobtežba in kaj je preobtežba temeljnih tal in mijihov včimelj na temeljna tla.

#### → Predobtežba

temeljna tla obremenimo s ekivalentno obtežbo (marm, deponijo), ki ni obutljiva na posredke tal. To storimo karali čara, prej predno lano začeli z gradnjo objekta, ki je bolj obutljiv na posredke. V času, ko loko tla obremenjeno s predobtežbo, se lo izrisila določena stopnja konsolidacije tal. Efekt lo večji, čim dolj lo predobtežbo obremenjuje tla.

#### → Preobtežba

je večja obtežba od obtežbe s katero lahko gradbeni objekt obremenjuje tla. Ker je obtežba večja lano hitrejši dobiši posredek, ki je enaki končnemu posredku pod objektem. S predobtežbo nememo pretiravati, ker lahko pride do porušitve temeljnih tal.