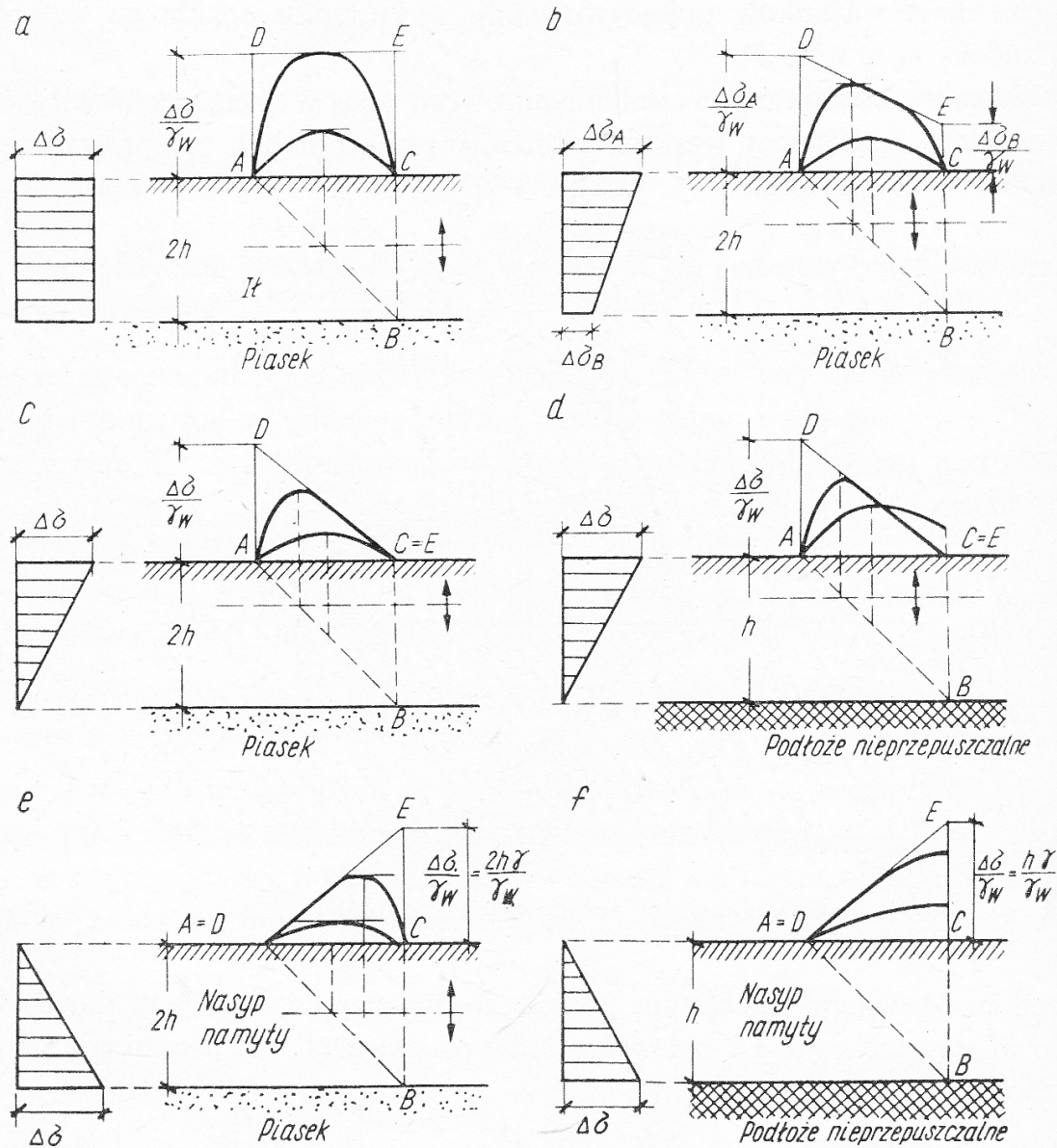
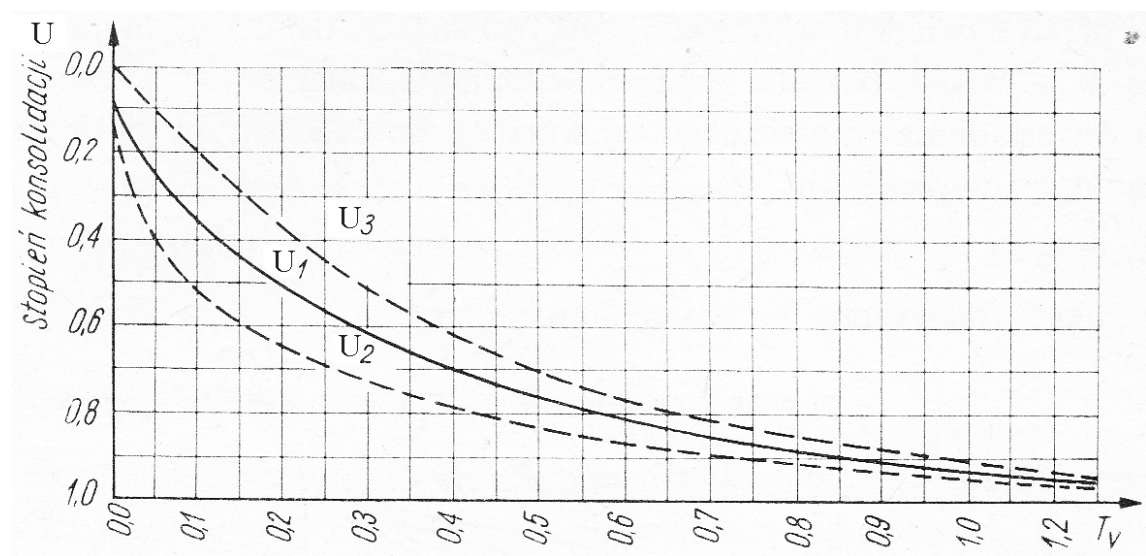
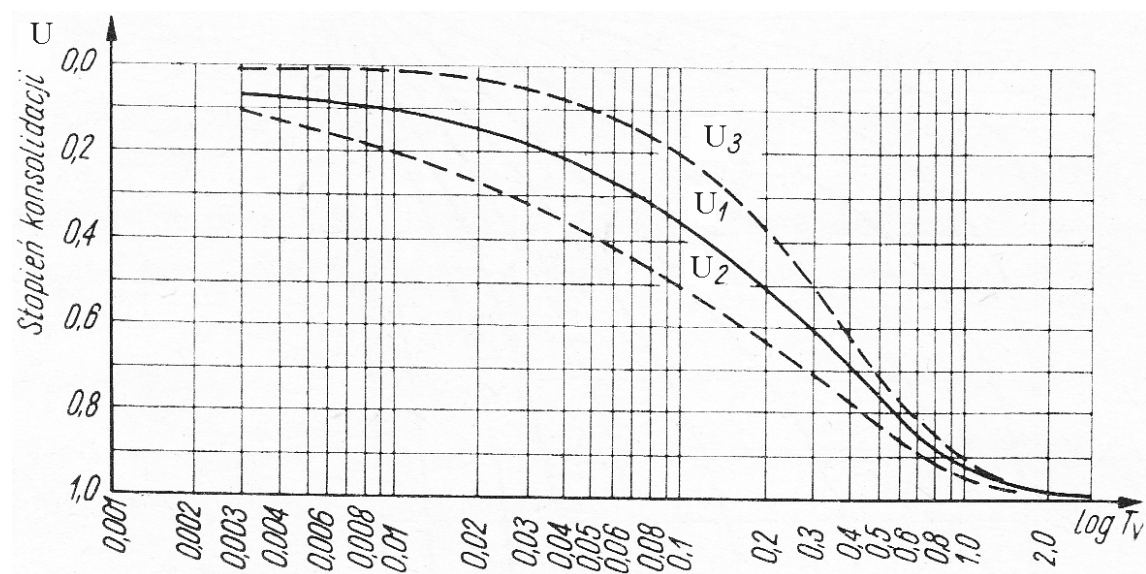




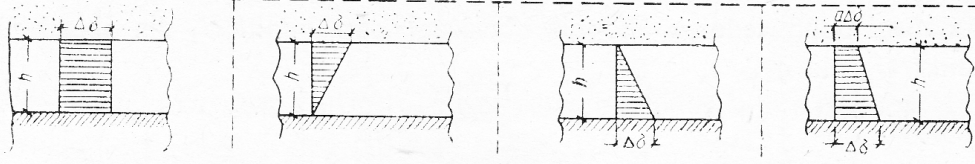
Schematy rozkładu przyrostów naprężeń w warstwach konsolidowanych

*a* – przyrosty równomierne, *b*, *c*, *d*, *e* oraz *f* – przyrosty nierównomierne

Zależność pomiędzy stopniem konsolidacji a czynnikiem czasowym dla różnych schematów  
 $U_1$  – schematy a, b, c, e;       $U_2$  – schemat d;       $U_3$  – schemat f;



Stopnie konsolidacji dla różnych przypadków rozkładu naprężeń w warstwie ściśliwej półotwartej

| Czynnik czasowy<br>$T_v$ |  |       |       |                                           |
|--------------------------|------------------------------------------------------------------------------------|-------|-------|-------------------------------------------|
|                          | $U_1$                                                                              | $U_2$ | $U_3$ | $U_4$                                     |
| 0,004                    | 0,080                                                                              | 0,135 | 0,003 | $U_4 = U_1 - \frac{1-a}{1+a} (U_1 - U_3)$ |
| 0,008                    | 0,104                                                                              | 0,186 | 0,016 |                                           |
| 0,012                    | 0,125                                                                              | 0,223 | 0,024 |                                           |
| 0,020                    | 0,160                                                                              | 0,279 | 0,040 |                                           |
| 0,028                    | 0,189                                                                              | 0,322 | 0,056 |                                           |
| 0,036                    | 0,214                                                                              | 0,356 | 0,072 |                                           |
| 0,048                    | 0,247                                                                              | 0,388 | 0,096 |                                           |
| 0,060                    | 0,276                                                                              | 0,433 | 0,120 |                                           |
| 0,072                    | 0,303                                                                              | 0,462 | 0,144 |                                           |
| 0,100                    | 0,357                                                                              | 0,516 | 0,197 |                                           |
| 0,125                    | 0,399                                                                              | 0,554 | 0,244 |                                           |
| 0,167                    | 0,461                                                                              | 0,605 | 0,318 |                                           |
| 0,200                    | 0,504                                                                              | 0,638 | 0,370 |                                           |
| 0,250                    | 0,562                                                                              | 0,682 | 0,443 |                                           |
| 0,300                    | 0,613                                                                              | 0,719 | 0,508 |                                           |
| 0,350                    | 0,658                                                                              | 0,752 | 0,565 |                                           |
| 0,400                    | 0,698                                                                              | 0,780 | 0,615 |                                           |
| 0,500                    | 0,764                                                                              | 0,829 | 0,700 |                                           |
| 0,600                    | 0,816                                                                              | 0,866 | 0,765 |                                           |
| 0,800                    | 0,887                                                                              | 0,918 | 0,857 |                                           |
| 1,000                    | 0,931                                                                              | 0,950 | 0,913 |                                           |
| 2,000                    | 0,994                                                                              | 0,996 | 0,993 |                                           |
| $\infty$                 | 1,000                                                                              | 1,000 | 1,000 |                                           |

Zależność pomiędzy stopniem konsolidacji a czynnikiem czasowym dla schematu z sączkami

