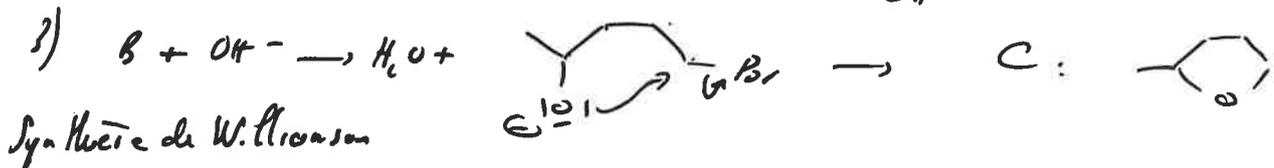
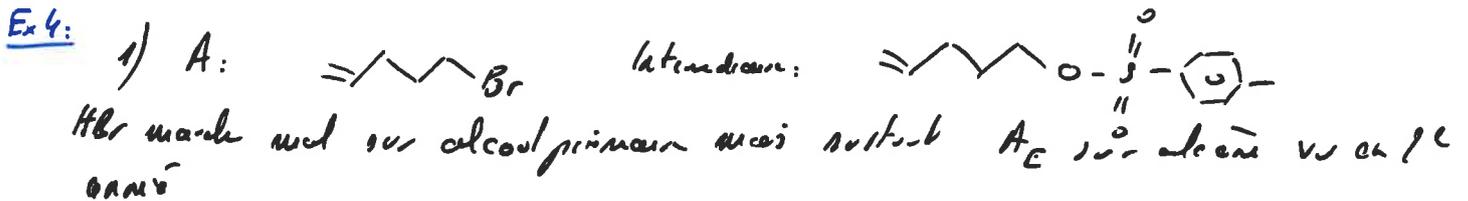
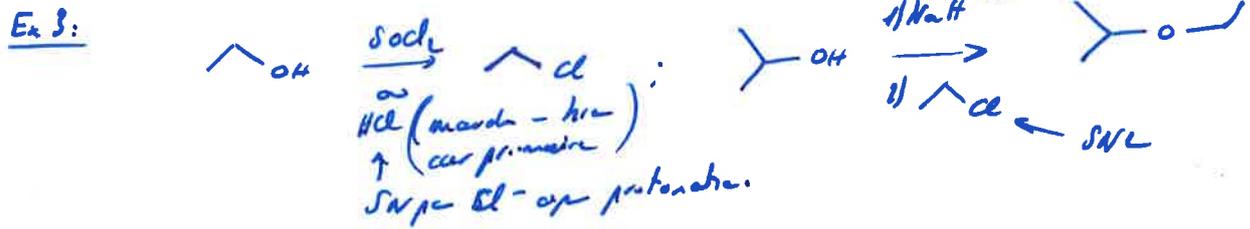


$\alpha \neq 0$



TD 1<sup>er</sup> oxygénés

Ex 5:

1) C'est énergétiquement défavorable à cause du caractère des liaisons H.

2) a)  $HCl$ , ou  $SOCl_2$  ou  $PCl_3$  ou  $PCl_5$

b)  $+ NaO^- \xrightarrow{+Cl} (+O^- \text{ par SML})$  ou  $\xrightarrow{+Cl} (=C \text{ par } E_2 \text{ possible})$

$+ \overset{\ominus}{O} \curvearrowright + \overset{\ominus}{Cl} \rightarrow +O^-$  par SML car  $E_2$  impossible car  $\beta$  H en  $\beta$ .

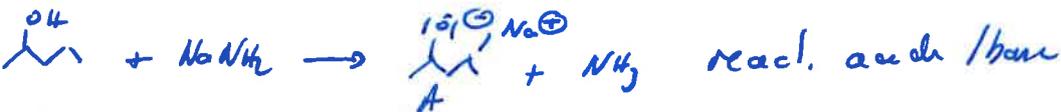
c) C'est méthode mieux. cf a).

Ex 6:

1.1.



1.2.



1.3.

Synthèse de Williamson :  $A$  : CCOC  $B$  : CCCOC

2.1. Déshydratation intramoléculaire : mécanisme  $S_N1$  - voir cours (prot. ch, Elim. ch, Add ...)

2.2.  $H_2SO_4$  caractérisé par  $\alpha^\ominus / \beta$  /  $\alpha^\ominus$

2.3. Produit de  $E_1$   $may+$  : CC=CC  $may-$  : CC=CC  $may$  : CC=CC

Il faut chauffer pour favoriser  $E_1$ .

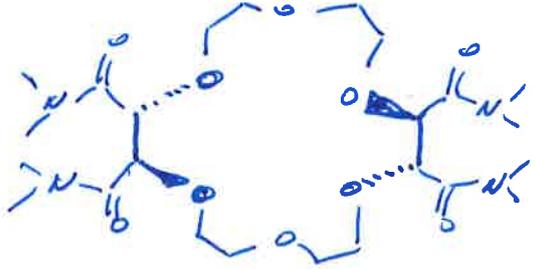
Ex 7:

1) Williamson, SML :



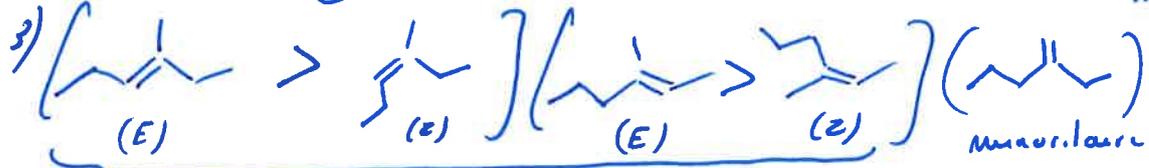
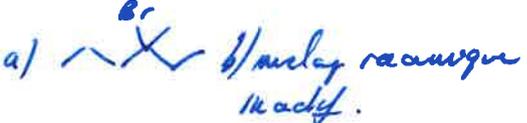
2) Synthèse de Williamson :

(éthanol de Thalle d'après -OH qui a été le dernier substitué ou SML)



Ex 8:

1) CC(O)CC 2) a) SML après protonation.



minoritaire dans SML

la majorité car tri-substitué (E)  $\neq$  (Z)

Ex 9:

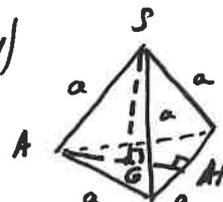
oxydation avec ceruxylyne



TD structures cristallines

Ex 1: 1) CoNi, 2)  $\rho = \frac{4 \times \frac{4}{3} \pi R^3}{a^3}$  avec  $a \sqrt{2} = 4R$   
 $\rho = \frac{4 \times \frac{4}{3} \pi \frac{a^3}{(2\sqrt{2})^3}}{a^3} = \frac{4 \times 4 \times \pi}{4 \times 2 \times 2 \sqrt{2}^3} = \frac{\pi}{3\sqrt{2}} \approx 0,74$  3)  $\rho = \frac{4 \frac{\pi R^3}{N_A}}{a^3} = 4,7 \text{ t.m}^{-3}$

Ex 2:  $Z = 4 + \frac{8}{8} = 4$   $\rho = \frac{Z N_{Fe}}{a^3 N_A}$   $a = \sqrt[3]{\frac{Z N_{Fe}}{\rho N_A}} = 286 \text{ pm}$

Ex 3: 1)   $SG = \frac{c}{2} = \sqrt{a^2 - AG^2}$  or  $AG = \frac{2}{3} AH = \frac{2}{3} a \cos 30^\circ$   
 $\frac{c}{2} = \sqrt{a^2 - \frac{a^2}{3}} = \sqrt{\frac{2}{3}} a = \frac{a}{\sqrt{3}}$   
 $c = 2\sqrt{\frac{2}{3}} a = 523 \text{ pm}$  2) NaCl structure.  $\rho = \frac{Z N_{Na}}{N_A a^3 \sin 60^\circ} = 1,74 \text{ t.m}^{-3}$

Ex 4:

1) CoNi,  $Z = 4$  2)  $d_{Fe} = \rho = \frac{4 N_{Fe}}{N_A a^3}$ ;  $a = 361 \text{ pm}$

3) + at de C, d, u maille de Fe  $\Rightarrow d > 7,89$

4)  $Z_{Fe} = 4$ ;  $Z_C = x$  avec  $0,017 = \frac{Z_C N_C}{Z_{Fe} N_{Fe} + Z_C N_C}$   
 $0,017 x N_C + 0,017 Z_{Fe} N_{Fe} = x N_C$   
 $x N_C (1 - 0,017) = 0,017 Z_{Fe} N_{Fe}$   $x = \frac{0,017 \times 4 \times 55,8}{(1 - 0,017) \times 12} \approx 0,92$

$\rho d = \frac{Z_{Fe} N_{Fe} + Z_C N_C}{a^3 N_A} = \rho_{Fe} d_{Fe} + \frac{x N_C}{a^3 N_A} \parallel d = d_{Fe} + \frac{x N_C}{\rho_{Fe} a^3} = 8,03$

5)  $Z_A = 8$  fraction  $\frac{x}{Z_A} = 4,0\%$

6) Carb Fe impléce par C non bouid  $\Rightarrow d < 7,74$

7)  $Z_C = y$   $Z_{Fe} = 4 - y$  avec  $0,017 = \frac{y N_C}{y N_C + (4 - y) N_{Fe}}$

$0,017 y (N_C - N_{Fe}) + 0,017 \times 4 \times N_{Fe} = y N_C$

$y (N_C - 0,017 N_C + 0,017 N_{Fe}) = 0,017 \times 4 \times N_{Fe}$

$y = \frac{0,017 \times 4 \times 55,8}{0,983 \times 12 + 0,017 \times 55,8} \approx 0,30$

$\rho_{Fe} d = \frac{(4 - y) N_{Fe} + y N_C}{a^3 N_A} = \rho_{Fe} d_{Fe} + y \frac{(N_C - N_{Fe})}{a^3 N_A} \parallel d = 7,43$

8)  $\frac{y}{4} = 7,4\%$

Ex 5: 1) a) 12 b) CoNi c)



trou de plus de cavités maximales a)  $a = 2\sqrt{2}R = 407 \text{ pm}$

$\rho_{Ag} = \frac{4 N_{Ag}}{N_A a^3} = 10,6 \text{ t.m}^{-3}$  2) a)  $r_D = (R_D - 1) R_{Ag} = 60 \text{ pm}$   $r_A = (\sqrt{\frac{2}{3}} - 1) R_{Ag} = 32 \text{ pm}$

$R_{Co} > r_D > r_A$  insère impossible

b) a supérieur par  $Ag$   $a = 407 \text{ pm}$ ;  $\sqrt{4b^2} = 2(R_{Ag} + R_{Co})$

$b = \sqrt{4(R_{Ag} + R_{Co})^2 - a^2} = 360 \text{ pm}$   $\rho = \frac{2(N_{Ag} + N_{Co})}{N_A a^2 b} = 9,51 \text{ t.m}^{-3}$