

#### AKADEMIA GÓRNICZO-HUTNICZA IM. STANISŁAWA STASZICA W KRAKOWIE

AGH UNIVERSITY OF SCIENCE AND TECHNOLOGY

Analiza dyfrakcyjnych pomiarów mikrostruktury i naprężeń sieci krystalicznej dla materiałów polikrystalicznych

Amadeusz Filipek

Opiekun : dr inż. Marianna Marciszko

7.07.2017



## Spis treści

- » Cel pracy
- » Podstawy teoretyczne
- » Metody pomiarowe
- » Badane próbki
- » Wykonane pomiary
- » Prezentacja wyników
- » Podsumowanie



## Cel pracy

» Wyznaczenie przypowierzchniowych profili naprężeń badanych próbek

» Porównanie dwóch metod: standarowej oraz wielo-refleksowej

» Zweryfikowanie czy nowa metoda wielorefleksowa pozwala wyznaczyć profile naprężeń oraz parametry  $a_0$  i c/a



## Podstawy teoretyczne

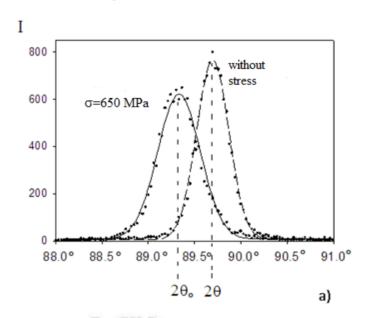
» Prawo Bragga

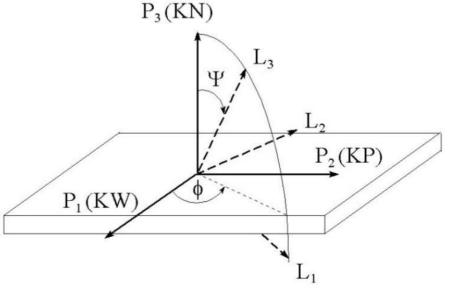
$$n\lambda = 2d_{hkl}sin\theta_{hkl}$$

» Prawo Hooke'a

$$\sigma_{ij} = C_{ijkl} \varepsilon_{kl}$$

$$\varepsilon_{ij} = S_{ijkl}\sigma_{kl}$$

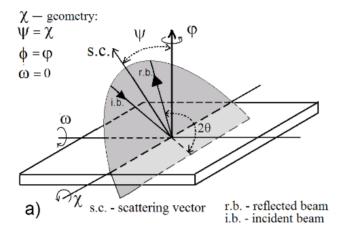


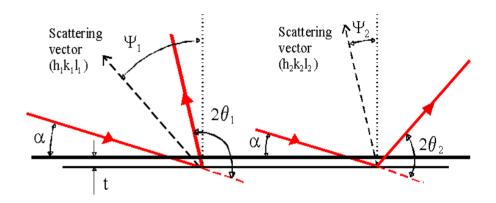


### Metody pomiarowe

standardowa z wykorzystaniem dyspersji energii

### stałego kąta padania



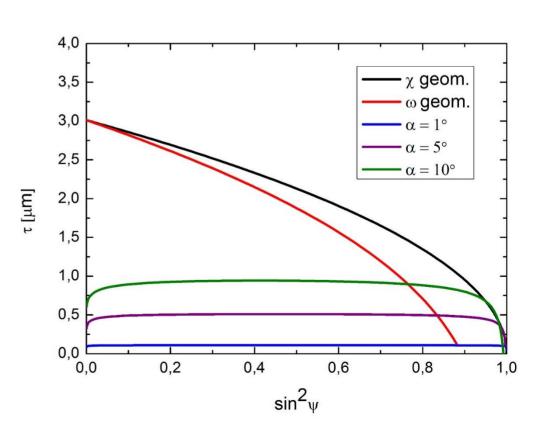


### Założenia:

- $\sigma_{33} = \sigma_{23} = \sigma_{13} = 0$
- Materiał kwazi-izotropowy

Heksagonalna: 
$$a=d\sqrt{4/3(h^2+hk+k^2)+\frac{l^2}{(c/a)^2}}$$
  
Regularna:  $a=d\sqrt{h^2+k^2+l^2}$ 

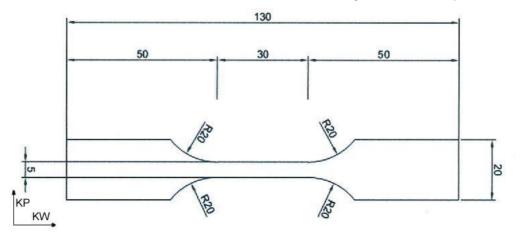
$$\langle a(\psi,\varphi)\rangle_{hkl} = \left[F_{ij}(\psi,\varphi)\sigma_{ij}^P\right]a^0 + a^0$$
  
Procedura dopasowywania metodą  
najmniejszych kwadratów





## Badane próbki

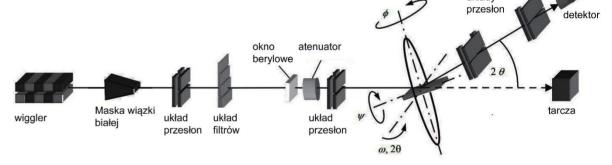
- » Wolfram struktura regularna, materiał izotropowy:  $A^Z = 1.01, A^U = 10^{-7}$
- » Tytan, struktura heksagonalna, lekka anizotropia:  $A^U = 0.035$
- » Obróbka mechaniczna:
  - Polerowanie: próbka W, Ti 5A
  - Szlifowanie: próbki Ti 1a (5  $\mu m$ ), 2a (20  $\mu m$ )





## Wykonane pomiary

- » Pomiary synchrotronowe (BESSY Berlin):
  - (geometria  $\chi$ )  $2\theta = 10^{\circ}$ ,  $16^{\circ}$
  - $\varphi = 0^{\circ}, 90^{\circ}$
  - 128 widm



- » Pomiary dyfraktometrem rentgenowskim (ACMiN):
  - (geometria stałego kąta padania):

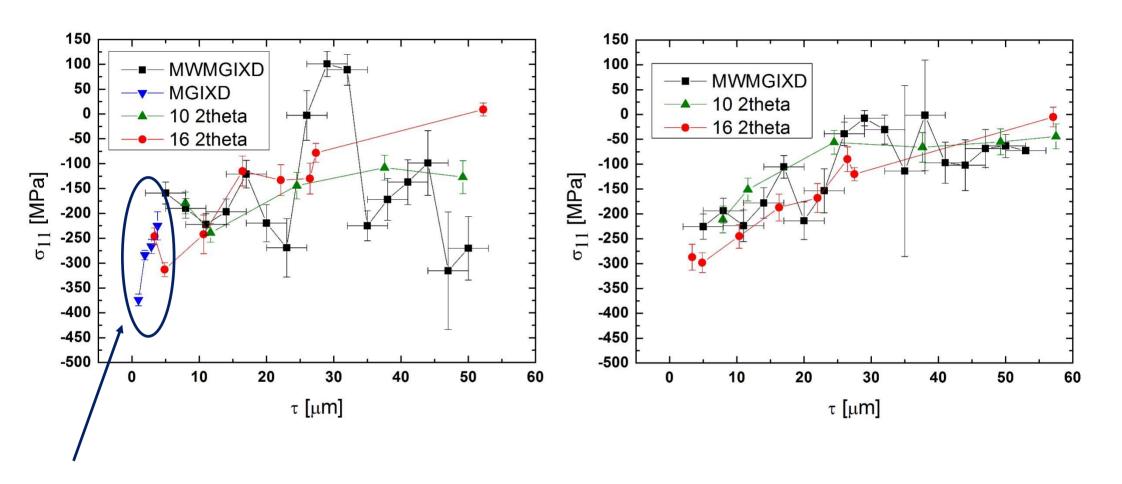
$$\alpha = 5^{\circ}, 10^{\circ}, 15^{\circ}, 20^{\circ}$$

- $\varphi = 0^{\circ}, 90^{\circ}$
- 8 widm



# Próbka tytanowa 5A polerowana

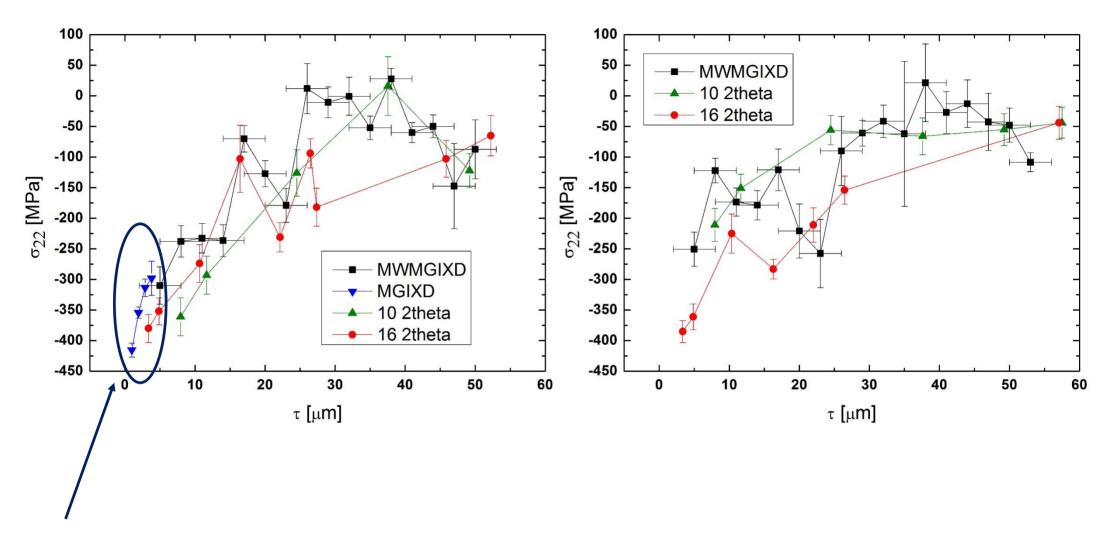
### Profil naprężeń $\sigma_{11}$ w funkcji głębokości wnikania



Przed rozciąganiem

Po rozciąganiu

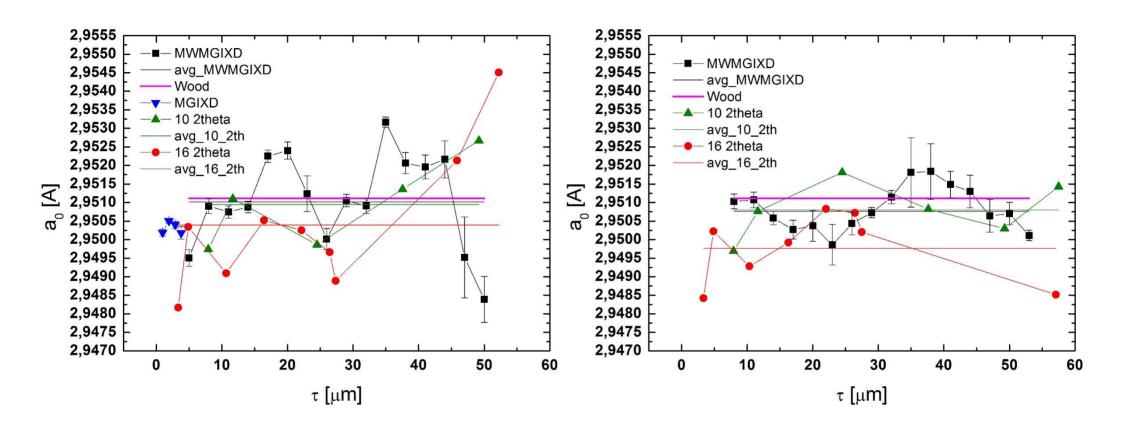
### Profil naprężeń $\sigma_{22}$ w funkcji głębokości wnikania



Przed rozciąganiem

Po rozciąganiu

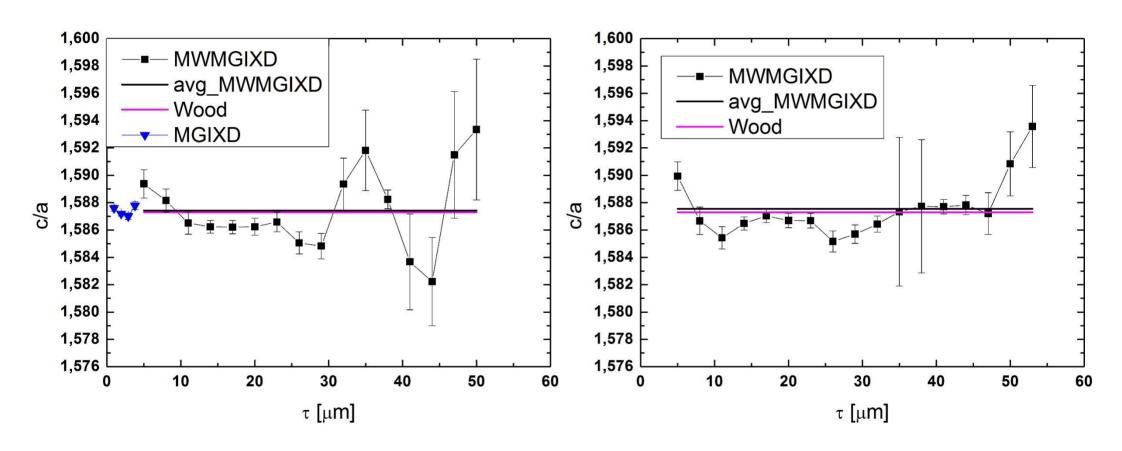
### Stała sieci $a_0$ w funkcji głębokości wnikania



Przed rozciąganiem

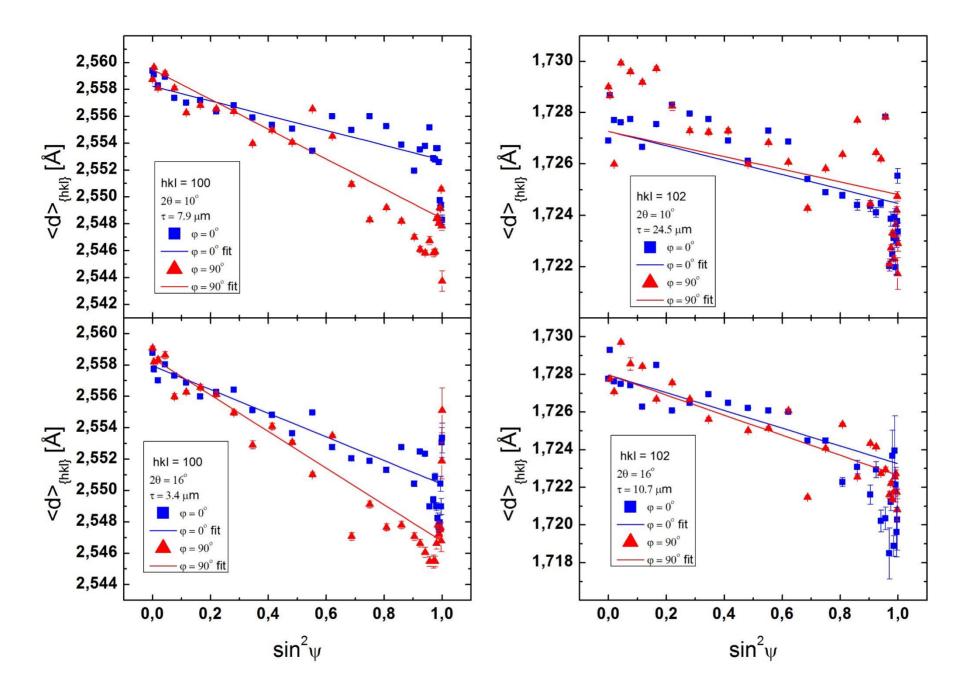
Po rozciąganiu

### Parametr sieci c/a w funkcji głębokości wnikania

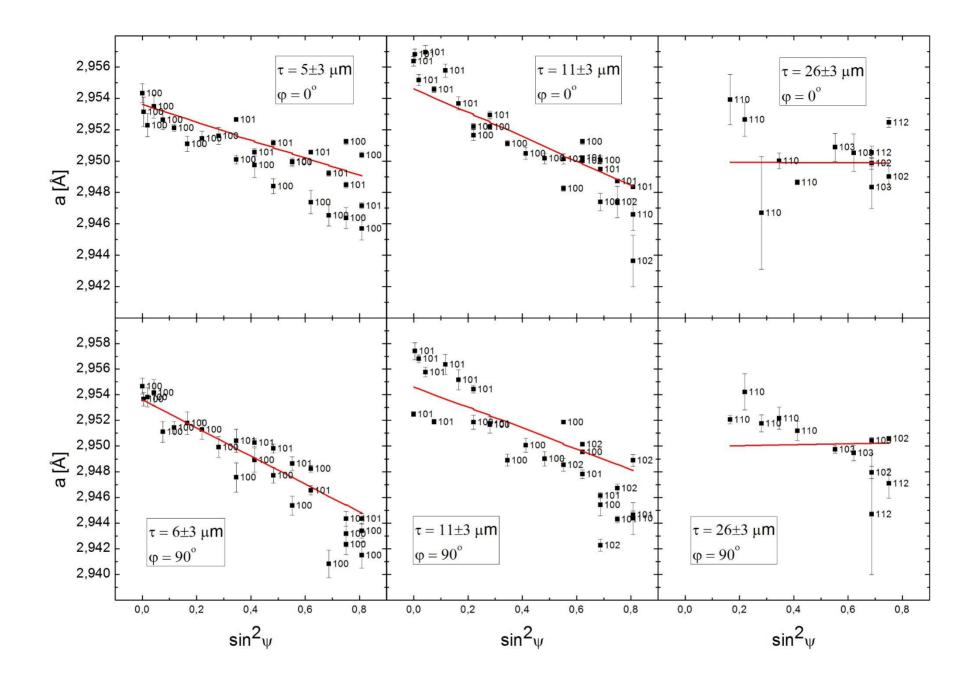


Przed rozciąganiem

Po rozciąganiu



Przed testem rozciągania



Przed testem rozciągania



## Zestawienie wyników

		Średnie a <sub>0</sub> [Å]	Odchylenie standardowe [Å]	Rozbieżność wzgl. Wooda [%]	Średnie c/a	Odchylenie standardowe	Rozbieżność wzgl. Wooda [%]
1a	przed	2.95039	0.00053	0.024	1.58744	0.00072	0.0048
	ро	2.94997	0.00025	0.039	1.58779	0.00092	0.0166
2a	przed	2.95010	0.00059	0.034	1.58798	0.00088	0.0229
	ро	2.95173	0.00066	0.021	1.58624	0.00110	0.0358
5A	przed	2.95107	0.00126	0.001	1.58742	0.00305	0.0041
	ро	2.95076	0.00064	0.012	1.58756	0.00212	0.0087

Rozbieżność < 0.04%



### Podsumowanie

- » Większa liczba refleksów hkl pozwala lepiej wyznaczyć stałą sieci  $a_0$  oraz parametr c/a
- » Metoda standardowa prowadzi do wyników obarczonych niepewnością gdy w próbce występuje gradient naprężeń
- » Metoda wielo-refleksowa pozwala wyznaczyć jednocześnie naprężenia, stałą sieci  $a_0$  oraz parametr c/a dla materiałów o strukturze heksagonalnej



## Dziękuję za uwagę