

Specifični toplinski kapacitet ErCu duž osi teške magnetizacije

Nives Bonačić

Mentor: Prof. dr. sc. Christian Pfleiderer



Ho

[*Xe*]4*f*¹¹6*s*²

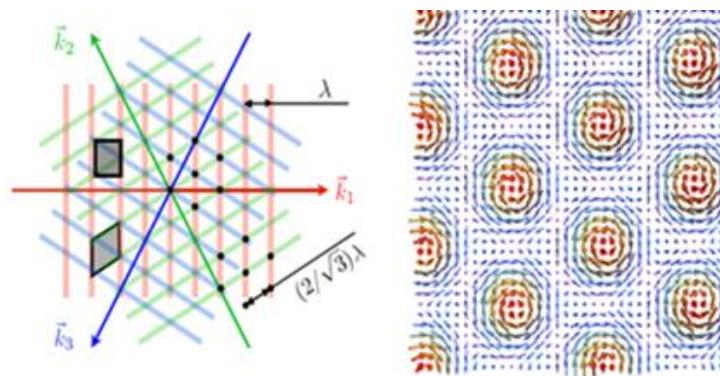
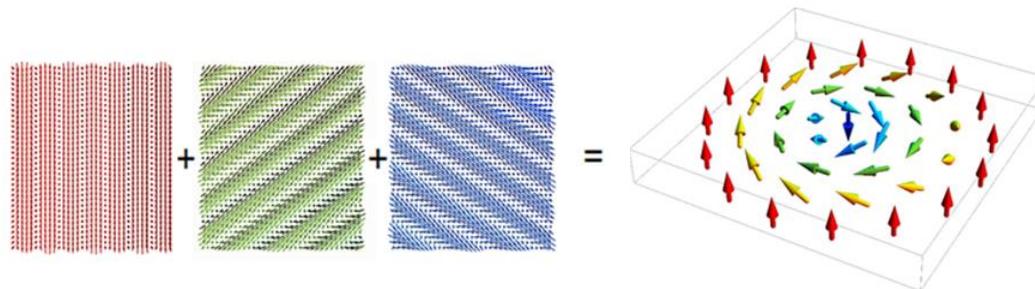
Er

[Xe]4f¹²6s²

Tm

[Xe]4f¹³6s²

antiferomagnetsko uređenje u više k smjerova
-> netrivialna topologija?

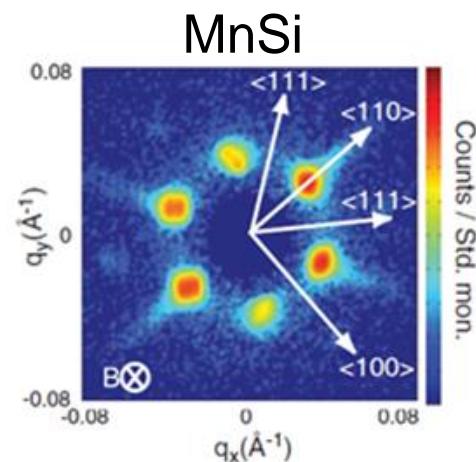


non-magnetic partner	light rare earths							heavy rare earths						
	La	Ce	Pr	Nd	Sm	Eu	Gd	Tb	Dy	Ho	Er	Tm	Yb	Lu
Mg	A 20	A 45							A 140	A 115	A 63	A 27	A 16	A 8
Cu									185	115	●	●	●	
Zn	A 30	A 52	A 70					F 269	F 200	F 139	F 75	F 20	F 8	
Ag	F 6	A 11	A 22					A 104	A 57	A 33	A 18	A 10		
Cd	A 17	A 41	F 121					F 258	F 158	F 80	F 17	F 3		3

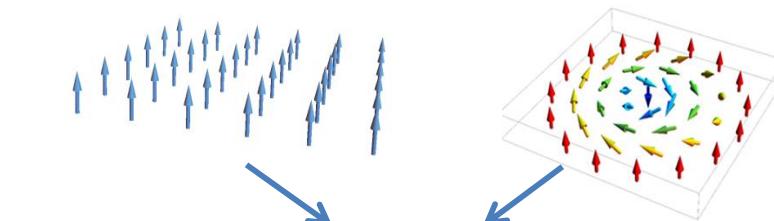
ferromagnetic / antiferromagnetic
 multi- k spin structure
 modulated spin structure

magnetic ordering temp. (K)
 martensitic transition temp. (K)
 quadrupolar transition temp. (K)

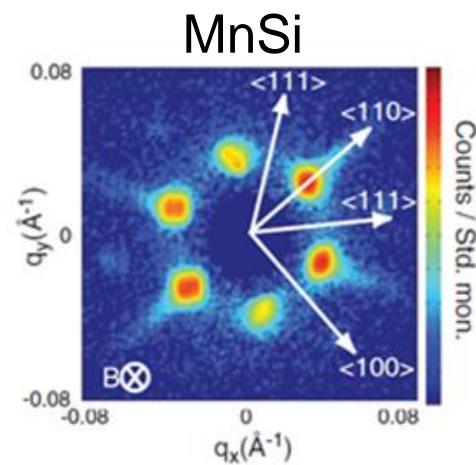
„mjerenje“ topologije
neutronska raspršenja
Hallov efekt



„mjerenje“ topologije
neutronska raspršenja
Hallov efekt

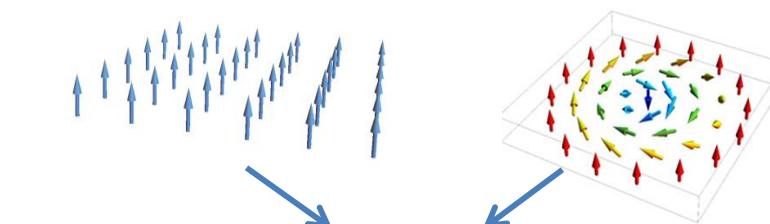


$$\begin{aligned}\rho_{xy} &= \rho_{xy}^N + \rho_{xy}^A + \rho_{xy}^{\text{top}} = \\ &= R_0 H + R_S M + P \cdot R_0 \cdot B_{\text{eff}}\end{aligned}$$



$$\Omega(\mathbf{r}) = \frac{1}{4\pi} \mathbf{n} \cdot \left(\frac{\partial}{\partial x} \mathbf{n} \times \frac{\partial}{\partial y} \mathbf{n} \right) \sim \rho_{xy}^{\text{top}}$$

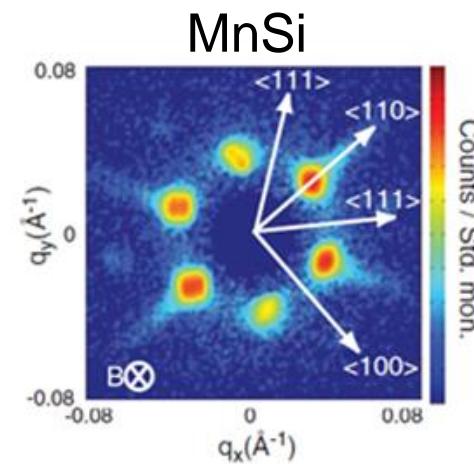
„mjerenje“ topologije
neutronska raspršenja
Hallov efekt



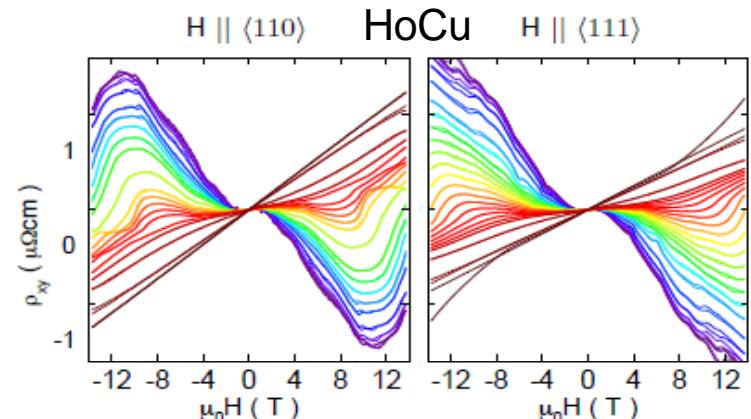
$$\begin{aligned}\rho_{xy} &= \rho_{xy}^N + \rho_{xy}^A + \rho_{xy}^{\text{top}} = \\ &= R_0 H + R_S M + P \cdot R_0 \cdot B_{\text{eff}}\end{aligned}$$

$$\frac{\rho_{xy}^{\text{top}, \text{HoCu}}}{\rho_{xy}^{\text{top}, \text{MnSi}}} = 500$$

$$\rho_{xy}^{\text{top}} \propto B_{\text{eff}} \propto \lambda^{-2}$$



$$\Omega(\mathbf{r}) = \frac{1}{4\pi} \mathbf{n} \cdot \left(\frac{\partial}{\partial x} \mathbf{n} \times \frac{\partial}{\partial y} \mathbf{n} \right) \sim \rho_{xy}^{\text{top}}$$



zakretanje spinova

MnSi nema centar inverzije

Dzyaloshinskii-Moriya $E_{\text{DM}} = \sum_{i,j} \mathbf{D}_{ij} \cdot (\mathbf{S}_i \times \mathbf{S}_j)$

RZ-Cu kubne strukture

RKKY - 4s elektroni Cu

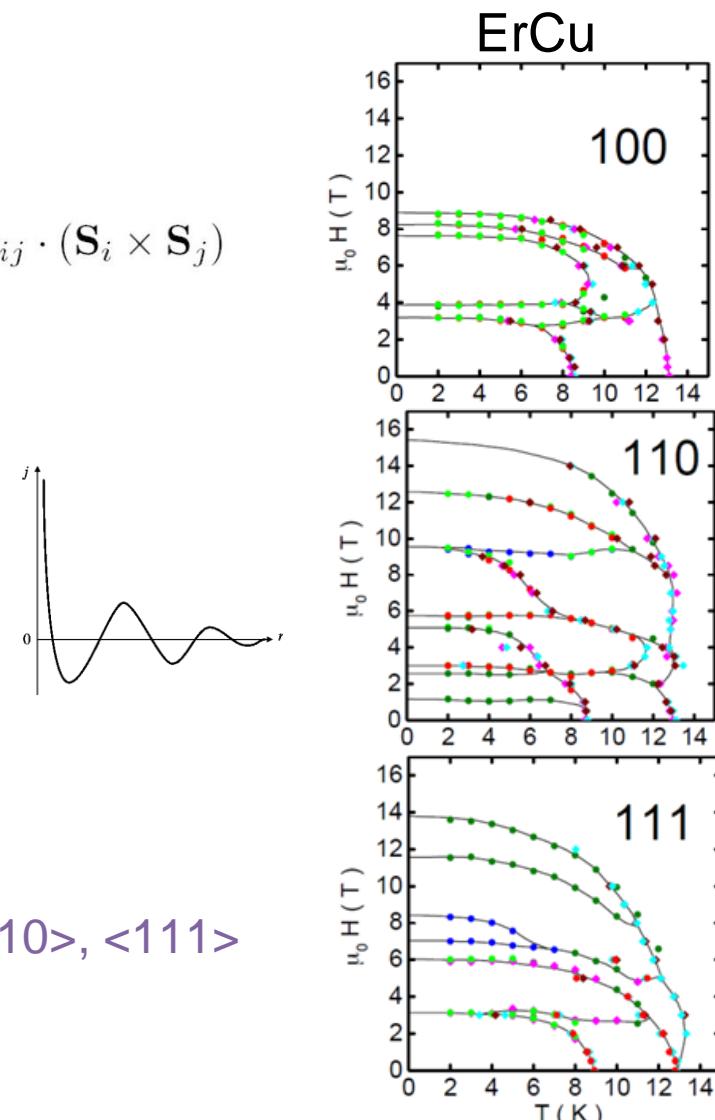
4f RZ spin-polariziraju 4s Cu

indirektna FM izmjena 5d-5d RZ

CEF – utjecaj kristalne strukture

uklanja degeneraciju – <100>, <110>, <111>

kvadrupolni moment jezgre



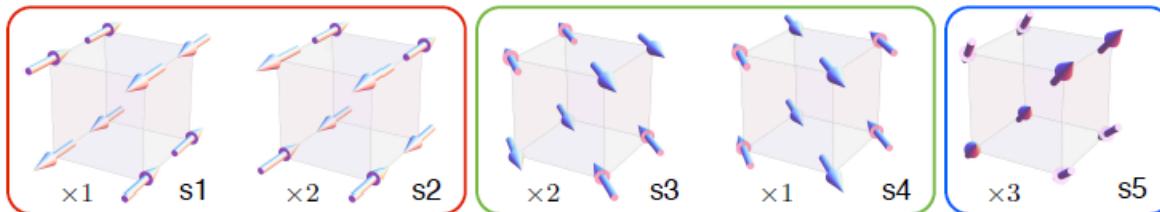
$\langle 100 \rangle$

$\langle 110 \rangle$

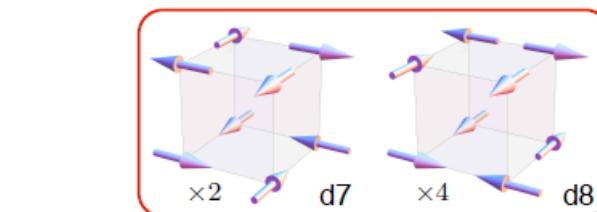
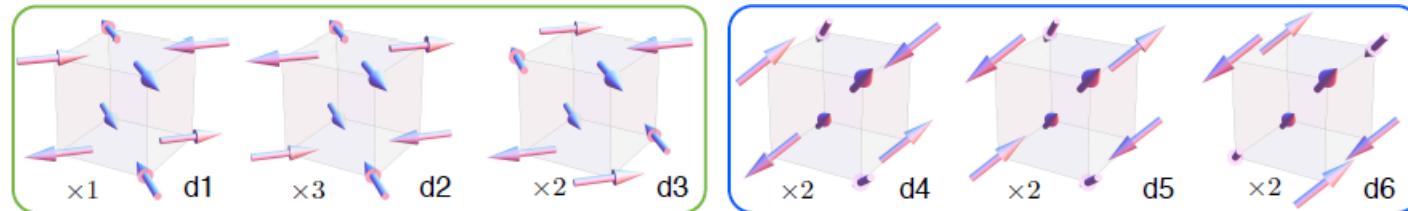
$\langle 111 \rangle$

laka os magnetizacije

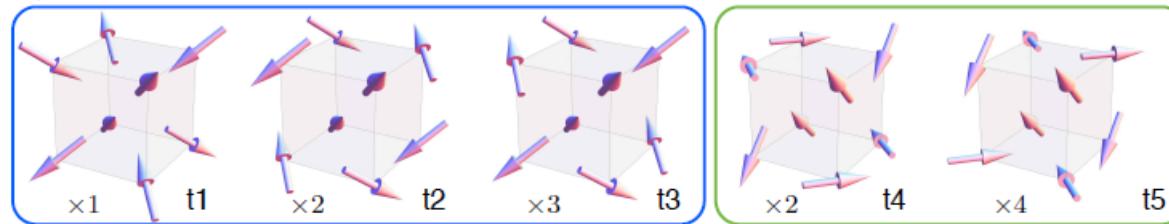
single-k structures



double-k structures



triple-k structures





Motivacija – toplinski kapacitet



pojednostavljenja faznog dijagrama

fazni prijelazi

tipovi faznog prijalaza

promjena entropije na prijelazu -> magnetski moment J

$$\Delta S = R \ln(2J + 1)$$

vrste pobuđenja

pojednostavljenja faznog dijagrama

fazni prijelazi

tipovi faznog prijalaza

promjena entropije na prijelazu -> magnetski moment J

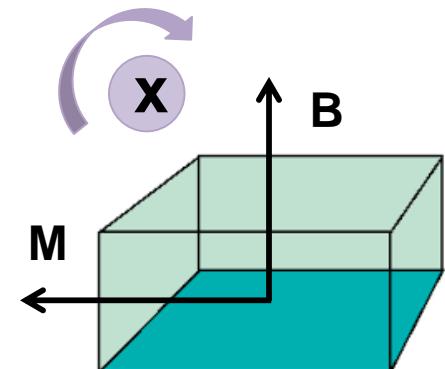
$$\Delta S = R \ln(2J + 1)$$

vrste pobuđenja

u magnetskom polju duž osi teške magnetizacije

magnetski moment na uzorak

zakreće ga u polju, mjerena nisu jednoznačna



pojednostavljenja faznog dijagrama

fazni prijelazi

tipovi faznog prijalaza

promjena entropije na prijelazu -> magnetski moment J

$$\Delta S = R \ln(2J + 1)$$

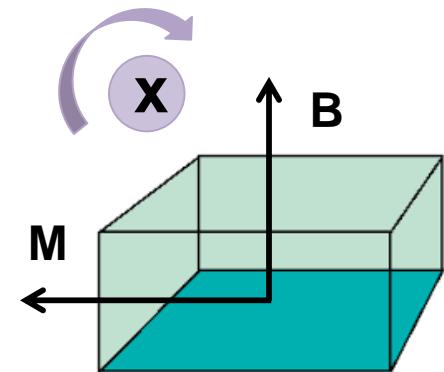
vrste pobuđenja

u magnetskom polju duž osi teške magnetizacije

magnetski moment na uzorak

zakreće ga u polju, mjerena nisu jednoznačna

CILJ: razvoj metode mjerena



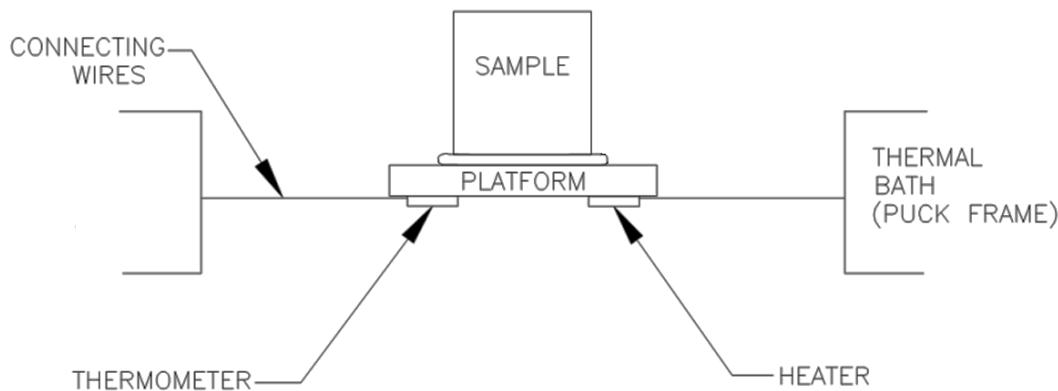
PPMS – Physical properties measurement system

komercijalni uređaj 14T, (1.8-400)K

*magnetizacija, ac-susceptibilnost, otpornost, Hall efekt
prilagođavanje mjerena*

Toplinski kapacitet
relaksacijska tehnika

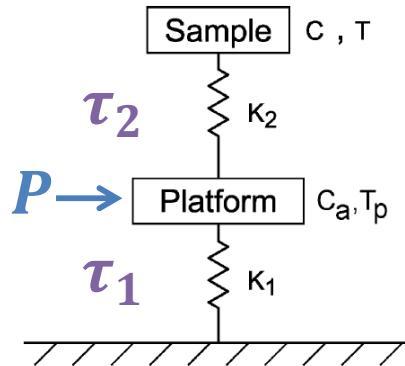
$$C_p = \left(\frac{dQ}{dT} \right)_p$$



mehanički
električni
termalni

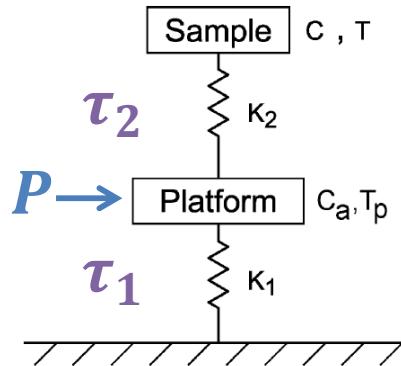
kontakt

primjenimo puls snage P zadano $\%T$ i trajanja na grijaču



$$P = C_a \frac{dT_p}{dt} + K_2(T_p - T) + K_1(T_p - T_b)$$
$$0 = C \frac{dT}{dt} + K_2(T - T_p)$$

primjenimo puls snage P zadano $\%T$ i trajanja na grijaju



$$P = C_a \frac{dT_p}{dt} + K_2(T_p - T) + K_1(T_p - T_b)$$
$$0 = C \frac{dT}{dt} + K_2(T - T_p)$$

pratimo temperaturu platforme u vremenu

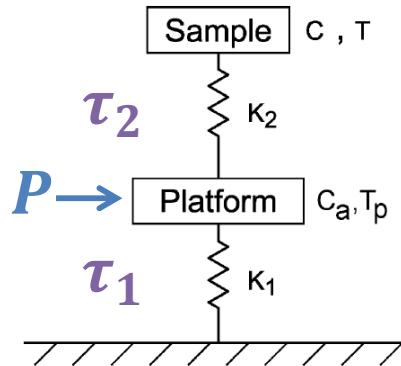
idealizacija: $K_2 \gg K_1$ $\tau_2 \ll \tau_1$

$$T_p = T_b + \Delta T \exp(-t/\tau) \quad \Delta T \ll T$$

izmjereni puls

$$T_p(t) = T + A \exp(-t/\tau_1) + B \exp(-t/\tau_2)$$

primjenimo puls snage P zadanog $\%T$ i trajanja na grijacu



$$P = C_a \frac{dT_p}{dt} + K_2(T_p - T) + K_1(T_p - T_b)$$
$$0 = C \frac{dT}{dt} + K_2(T - T_p)$$

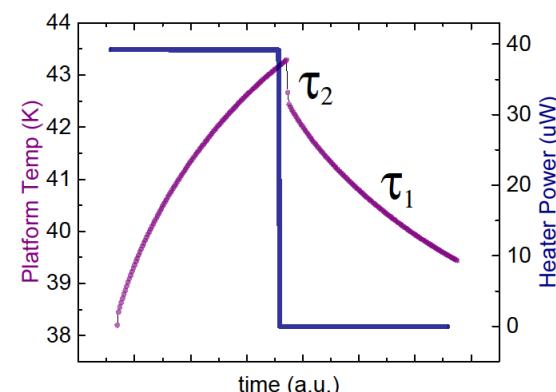
pratimo temperaturu platforme u vremenu

idealizacija: $K_2 \gg K_1$ $\tau_2 \ll \tau_1$

$$T_p = T_b + \Delta T \exp(-t/\tau_1) \quad \Delta T \ll T$$

izmjereni puls

$$T_p(t) = T + A \exp(-t/\tau_1) + B \exp(-t/\tau_2)$$





MultiVu software

kalibracija bez probe - C_a, K_1

256 točaka puls – prilagodba

$$\begin{aligned}\tau_1 &= C_{total}/K_1 & \longrightarrow C \\ \tau_2 &= C/K_2\end{aligned}$$

MultiVu software

kalibracija bez probe - C_a, K_1

256 točaka puls – prilagodba

$$\begin{aligned}\tau_1 &= C_{total}/K_1 & \longrightarrow C \\ \tau_2 &= C/K_2\end{aligned}$$

Small pulse (0.1-2)%T

pouzdan za $C \sim const.$ tijekom pulsa

!fazni prijelaz

velik broj pulseva

dugo trajanje

MultiVu software

kalibracija bez probe - $C_a \ K_1$

256 točaka puls – prilagodba

$$\begin{aligned}\tau_1 &= C_{total}/K_1 \\ \tau_2 &= C/K_2\end{aligned} \longrightarrow C$$

Small pulse (0.1-2)%T

pouzdan za $C \sim const.$ tijekom pulsa

!fazni prijelaz

velik broj pulseva

dugo trajanje

Large pulse >10%T

$$C_{tot}(T) = \frac{-K_2(T - T_b) + P(T)}{dT/dt}$$

post-processing

moving average %, exclude %

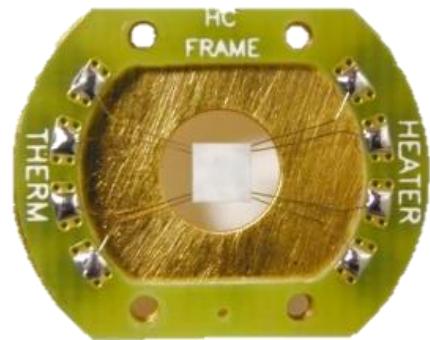
grijanje, hlađenje, **dual-slope**

$$C_{tot} = \frac{P_h(T) - P_c(T)}{\left. \frac{dT}{dt} \right|_h + \left. \frac{dT}{dt} \right|_c}$$

Konvencionalni

3×3 mm³ Al₂O₃/safirna platforma obješena na osam 75um Au-Pd žica za grijач i termometar

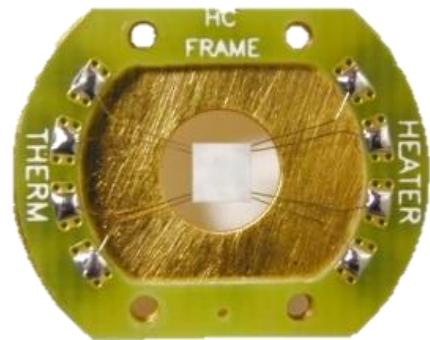
mehanička = termalna K_1 = **električna** veza
uzorak učvrscen Apiezon N mašću



Konvencionalni

3×3 mm³ Al₂O₃/safirna platforma obješena na osam 75um Au-Pd žica za grijач i termometar

mehanička = termalna K_1 = **električna** veza
uzorak učvrscen Apiezon N mašću



Al pločica

mehanički stabilna 0.5mm Al pločica
na podlošcima od staklenog vlakna - **termalni** kontakt
četri 30um manganin žice (**električni** spoj)
uzorak zalijepljen Stycastom





Modifikacija postava



Omjer dodatnog toplinskog kapaciteta i vodljivosti očuvan!

temperaturni senzor CX-1010 i grijач RX-102A

chipovi sa stražnje strane pločice (GE), spojeni sa srebrnom pastom

kalibracija termometra u polju



Modifikacija postava



Omjer dodatnog toplinskog kapaciteta i vodljivosti očuvan!

temperturni senzor CX-1010 i grijач RX-102A

chipovi sa stražnje strane pločice (GE), spojeni sa srebrnom pastom

kalibracija termometra u polju

toplinski kapaciteta postava $\approx HC$ pločice

uzorak tipičnog kapaciteta (2-10)mJ/K na 15K

dobra rezolucija do 50K

* za niske temperature je u izradi postav s Ag pločicom koja visi na Kevlar nitima



Modifikacija postava



Omjer dodatnog toplinskog kapaciteta i vodljivosti očuvan!

temperaturni senzor CX-1010 i grijač RX-102A

chipovi sa stražnje strane pločice (GE), spojeni sa srebrnom pastom
kalibracija termometra u polju

toplinski kapaciteta postava $\approx HC$ pločice

uzorak tipičnog kapaciteta (2-10)mJ/K na 15K

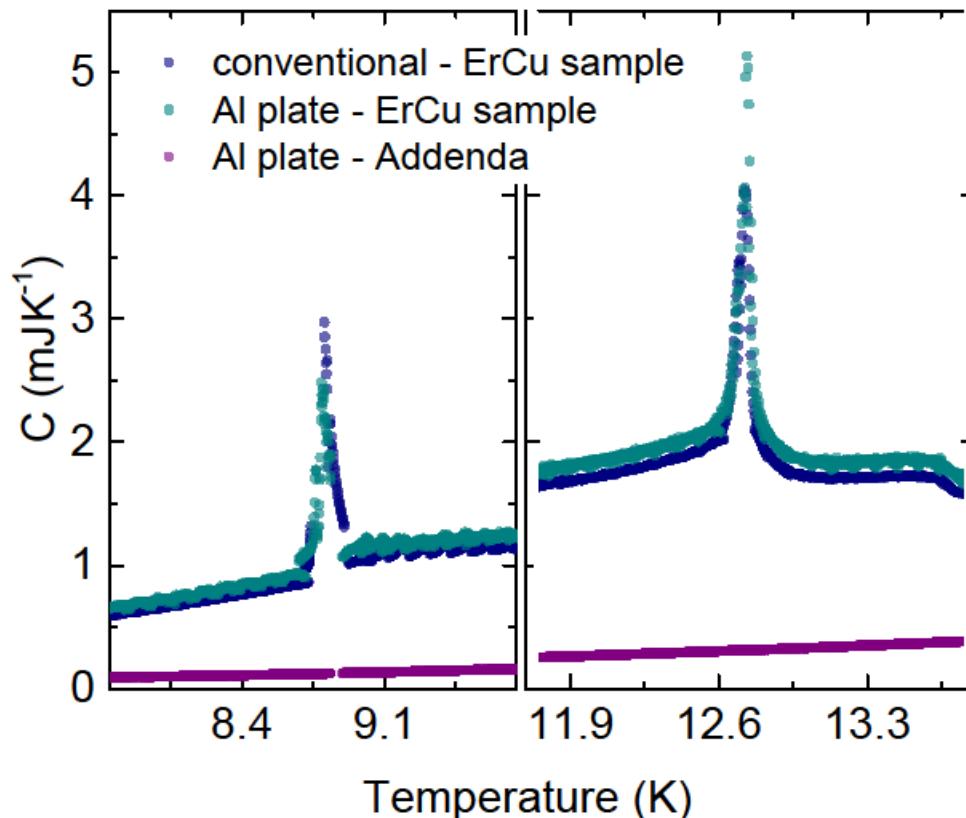
dobra rezolucija do 50K

at 15K	K_1	C_a	$\tau_a = C_a/K_1$
conventional	6mW/K	$35\mu J/K$	$\sim 6ms$
Al plate	0.1W/K	$0.5mJ/K$	$\sim 5ms$

* za niske temperature je u izradi postav s Ag pločicom koja visi na Kevlar nitima

ErCu uzorak mјeren dvama postavima (usporedba HC postava)

Small pulse 2%, moving average 5%, exclusion 5%





Veličina pulsa



1 puls = 256 točaka

Small pulse (0.1-2)%T:

velik broj pulseva -dugo trajanje

min: jedan fazni prijelaz

Large pulse (>10%T):

prekriti cijeli rapon temp.

inercija zbog uzorka

max: broj točaka pri grijanju,

višestruki bliski fazni prijelazi

1 puls = 256 točaka

Small pulse (0.1-2)%T:

velik broj pulseva -dugo trajanje

min: jedan fazni prijelaz

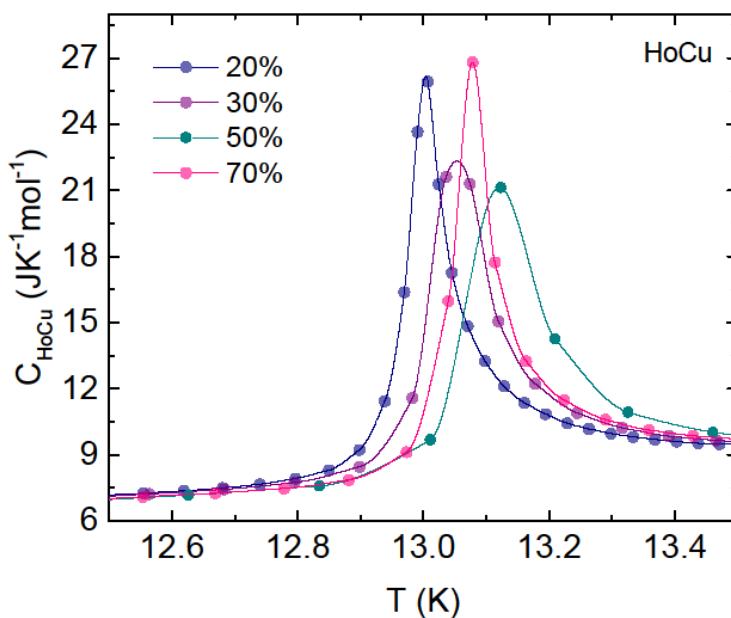
Large pulse (>10%T):

prekriti cijeli rapon temp.

inercija zbog uzorka

max: broj točaka pri grijanju,

višestruki bliski fazni prijelazi

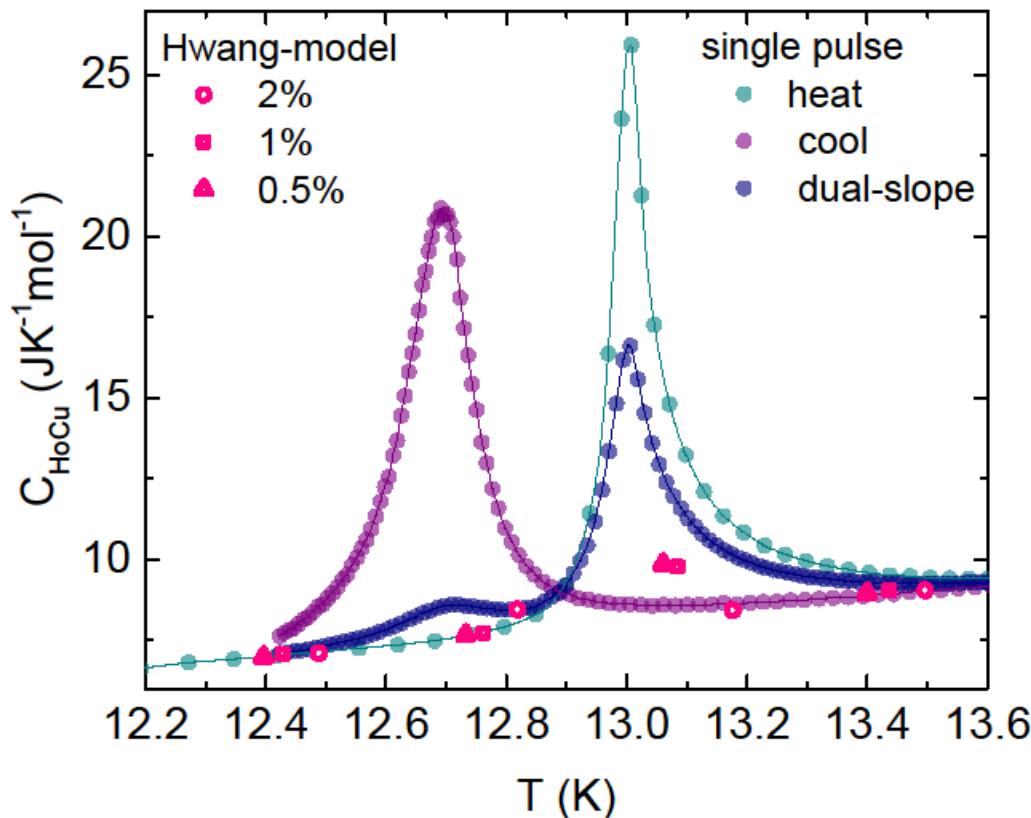


RE-Cu - (10-20)% puls
fazni prijelazi (7-30)K, širine >0.2K

Specifični HC HoCu na faznom prijelazu
grijanje (20-70)%

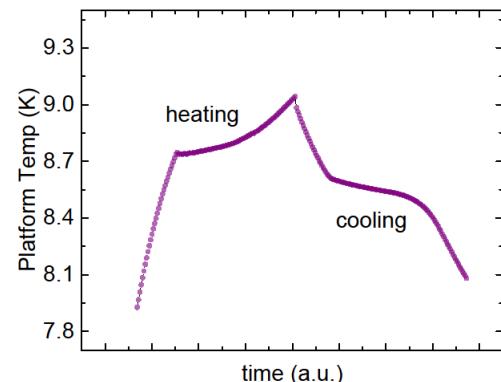
Post-processing:

grijanje/hlađenje ili obe krivulje (**dual-slope**)

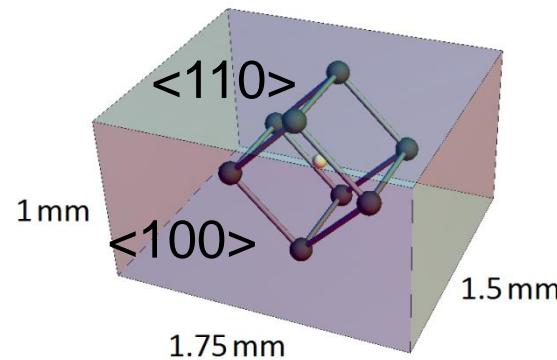
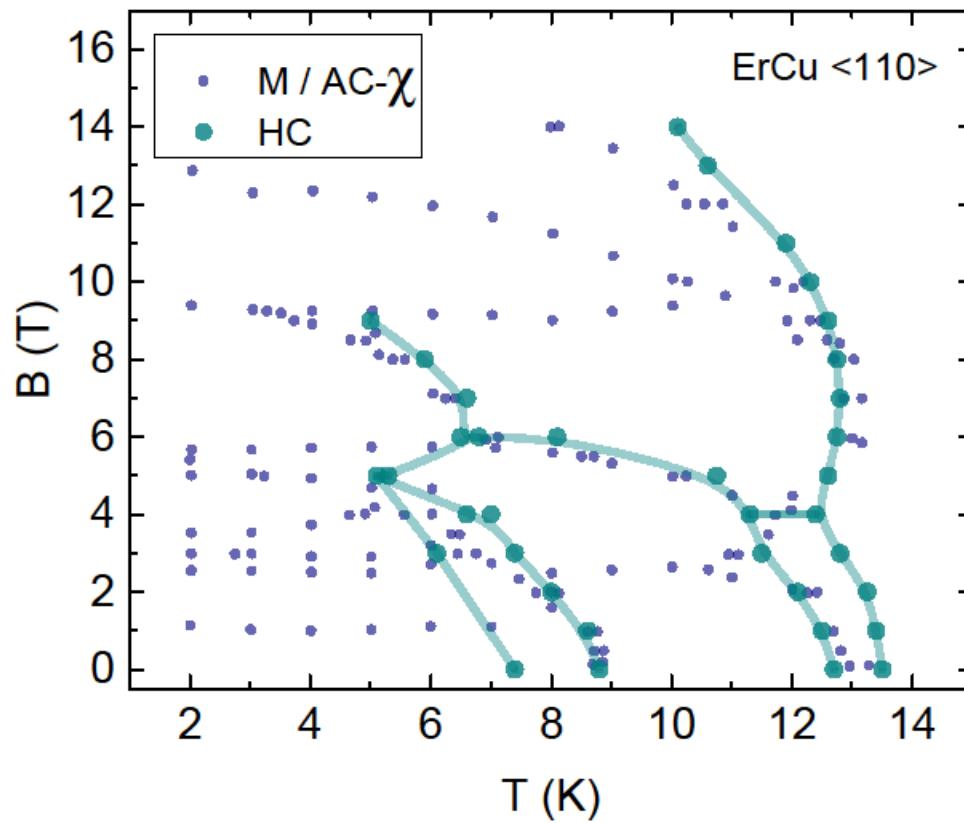


moving average (5-10%)
izglađuje krivulju

initial exclusion (1-10%)
uklanja utjecaj grijaca i τ_2 efekt

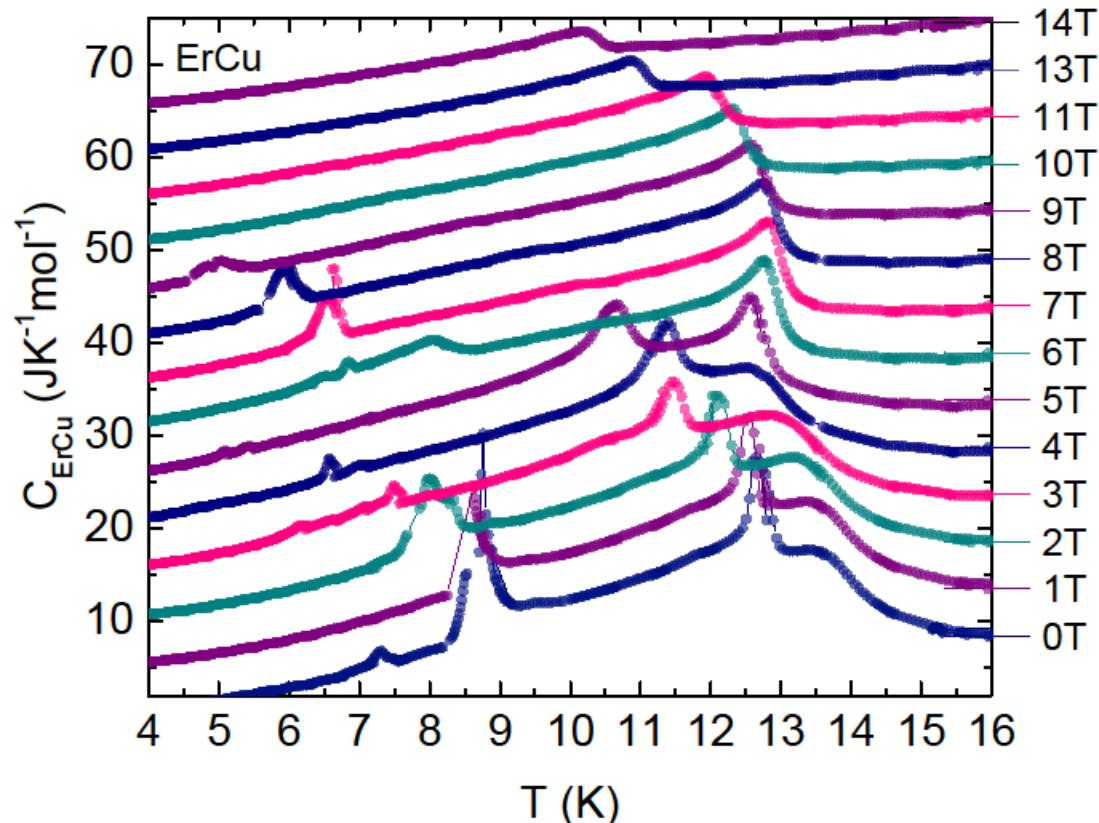


najmanji trenutno dostupan uzorak
velik HC -> duga τ

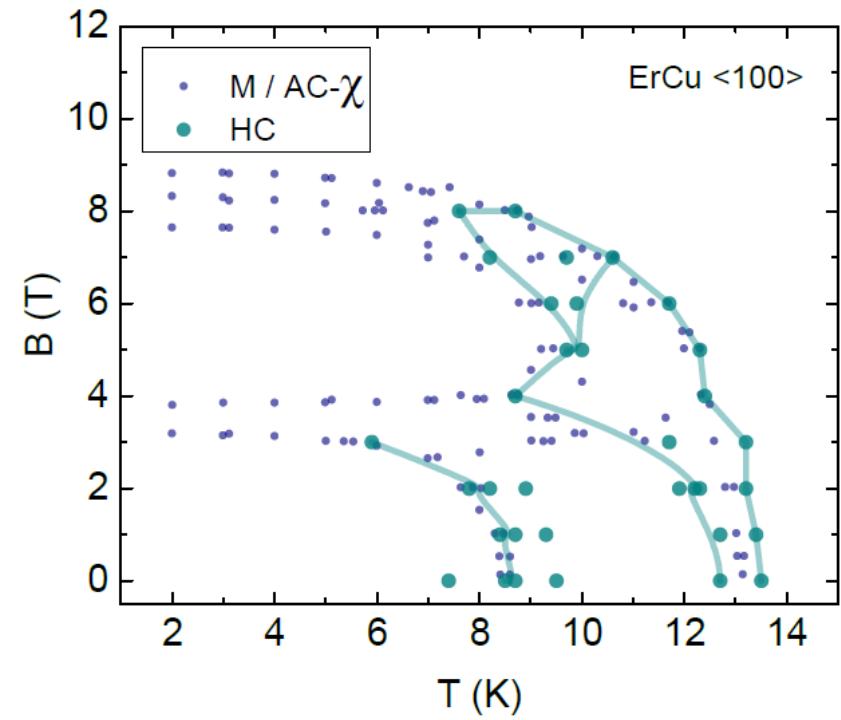
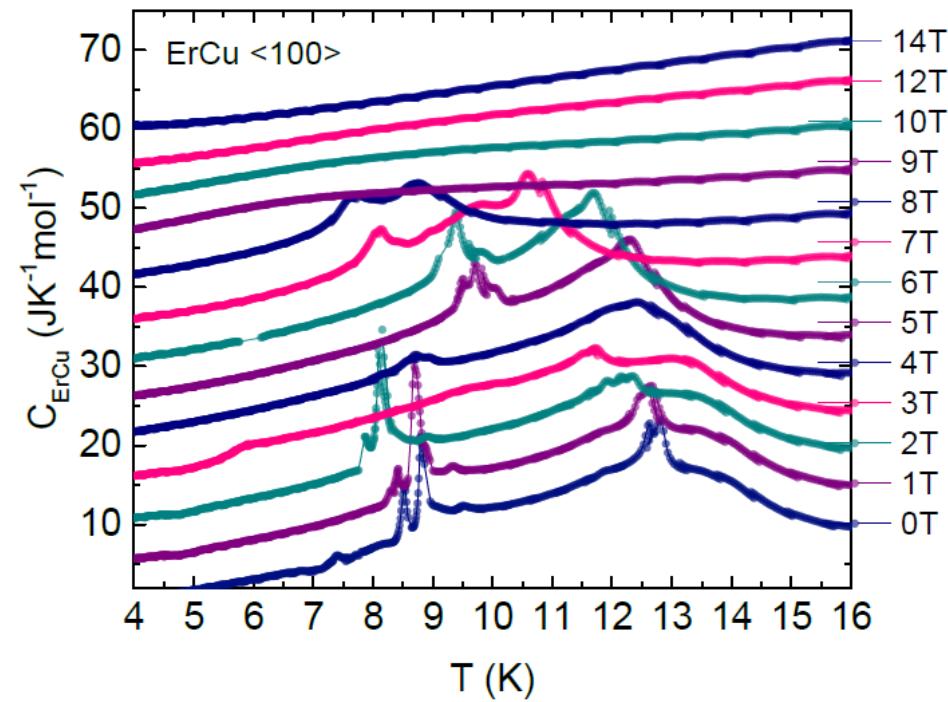


*ostali kristali pripremljeni
izrada orientiranih uzoraka

20% pulsevi, moving average 10%, exclusion 10%
rezultati za polja razmaknuti $5\text{JK}^{-1}\text{mol}^{-1}$



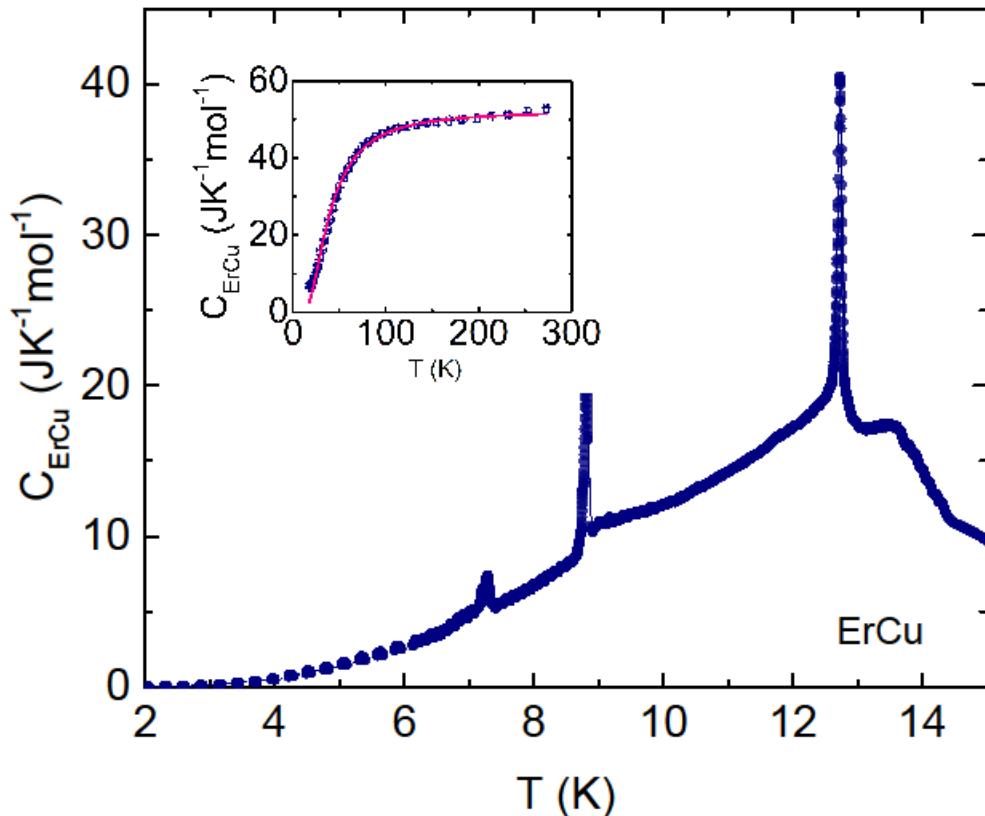
20% pulsevi, moving average 10%, exclusion 10%
rezultati za polja razmaknuti $5\text{JK}^{-1}\text{mol}^{-1}$



Anomalije: 7.4K, 8.8K, 12.7K i 13.5K

$T_N=12.7\text{K}$ (AFM)

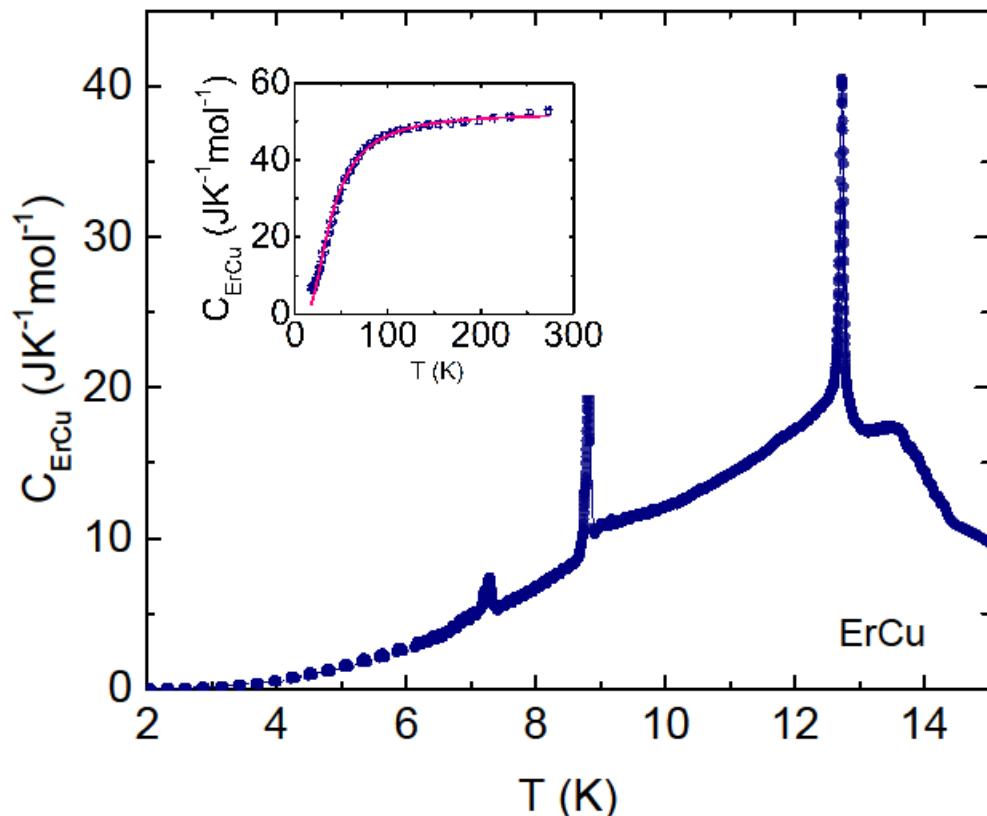
$T_1=7.4\text{K}$ i $T_2=8.8\text{K}$ – magnetske reorientacije spinova (multi-k mogućnosti)



$T_3=13.5\text{K}$ fazni prijelaz 2. reda
strukturni u FeB?

Anomalije: 7.4K, 8.8K, 12.7K i 13.5K

$T_N=12.7\text{K}$ (AFM)



konvencionalnim postavom
Small pulse 2% do 300K

fit Einsteinovog modela

$$T_D = T_E / \sqrt[3]{\pi/6}$$

$$T_D = (149 \pm 2)\text{K}$$

saturacija na

$$(51 \pm 1) \text{ JK}^{-1}\text{mol}^{-1}$$

~Dulong-Petit vrijednosti
el. doprinos?

*LuCu nemagnetični ekvivalent (pune 4f orbitale), oduzimanje fononskog doprinosa



Zaključak



Mjerenje specifičnog HC duž osi teške magnetizacije
u RZ-Cu za $T < 50\text{K}$ – područje faznih prijelaza

Izrada i karakterizacija postava s Al pločicom

Ustanovljen način mjerenja i obrade podataka

Mjerenje specifičnog HC duž osi teške magnetizacije
u RZ-Cu za $T < 50\text{K}$ – područje faznih prijelaza

Izrada i karakterizacija postava s Al pločicom

Ustanovljen način mjerena i obrade podataka

...

Priprema i mjerenje HoCu, ErCu, TmCu - $<100>$, $<110>$ i $<111>$
usporedba s magnetskim faznim dijagramom

nemagnetični LuCu

Kevlar postav ($T < 2\text{K}$)

razdvaja meh., term. i el. kontakt

