110 RIVISTA DI MECCANICA



Pubblicato su: "Rivista di Meccanica" n. 1005/Maggio (II) 1992

bonio.

Gli acciai austenitici hanno poi la

particolarità di subire un notevole in-

crudimento a causa delle lavorazioni

meccaniche a freddo e questo com-

porta un aumento notevole delle carat-

teristiche tensili, in particolare il cari-

co di rottura e il carico di snervamento.

Tali dati consentono di ottenere con

ma carichi-allungamenti degli

acciai inossidabili austenitici,

vediamo la loro enorme di-

sponibilità ad essere deformati plasti-

camente a freddo. Questo perché il lo-

ro allungamento a rottura è estrema-

mente elevato: circa 40÷45% e non

presentato, nel diagramma, una vera

e propria zona di snervamento come

dall'architetto

realizzata dalla

Serafino Zani.

Liliana Bonomi e

T1. Caratteristiche fisiche e meccaniche principali dell'acciaio AISI 304.

Designaz. (AISI)	Peso specifico g/cm ³	Struttura	dilataz. termica				
304	8,07	Austenitica	17,3	55÷70	20	45	88

questi metalli delle forme estremamente originali che prevedono imbutiture molto profonde ed inoltre, anche con membrature relativamente sottili, si possono ottenere resistenze meccaniche considerevoli, grazie all'"incrudimento" dell'acciaio.

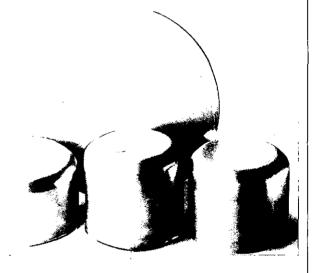
Nella tabella 1 sono riportate le caratteristiche meccaniche di un normale acciaio inossidabile austenitico AI-SI 304 allo stato solubilizzato, mentre in tabella 2 sono indicate le capacità che un AISI 301 ha di incrudirsi, e quindi di aumentare le caratteristiche meccaniche, con riduzioni di sezioni diverse, cioè con differenti gradi di incrudimento.

Per esemplificare in maniera pratica queste qualità, ma soprattutto per mostrare come queste possano essere sfruttate per realizzare oggetti che rispondano adequatamente alle esigenze estetiche dei più noti designer, presentiamo le fasi di lavorazione che portano alla costruzione di un oggetto

to del manico e per il manico); inox è anche tutta la viteria.

Consideriamo ora separatamente le varie sequenze di lavorazione dei diversi componenti dell'oliera.

1. Dal nastro di partenza laminato a freddo viene ricavato lo sviluppo ne ellittica (queste ultime per il suppordel disco mediante una pressa eccentrica da 150 t e lo sviluppo del bussolotto con una riduzione del diametro di origine.



LA LAVORAZIONE DEL CORPO DELL'OLIERA

Il nastro di partenza laminato a freddo ha la composizione riportata nello specchietto sottostante; ha fini-

% C	% Si	% S	% P	% Mn	% Cr	% Ni	% Mo	Durezza
0,044	0,47	0,001	0,030	1,56	18,07	9,13		79/80

Grado di incrudimento	Riduzione di sezione appros- simata %		Rp _(0,2) min. kgf/mm ²	A min % (su 50 mm) spessore in mm	
	Simula /6			≤0,38	>0,38
1/4 crudo 1/2 crudo 3/4 crudo 4/4 crudo	10÷15 20 30 40	88 105 123 130	53 77 95 98	25 15 10 8	25 18 12 9

T2. Valori di una lamiera di acciaio inossidabile AISI 301.

resistenza in da tavola, disegnato dall'architetto Lifunzione del grado lian Bonomi, per la società Serafino di incrudimento per Zaini di Lumezzane (Brescia).

Questo oggetto è un contenitore per olio; "un'olierona" dal nome greco "Elaios".

Sono qui considerate le lavorazioni di diversi prodotti siderurgici, il nastro, la lamiera, il tubo elettrounito, la barra a sezione tonda e la barra a seziotura 2B e spessore di 1 mm.

Da tale nastro viene ricavato lo sviluppo del disco, del diametro di 230 mm (figura 1); tale lavorazione si esegue con una pressa eccentrica da 150 t.

Il primo passaggio di imbutitura è ottenuto con una pressa meccanica da 100 t, previa lubrificazione a spruzzo su tutta la superficie del disco; si ricava così un bussolotto di 132 mm di diame-

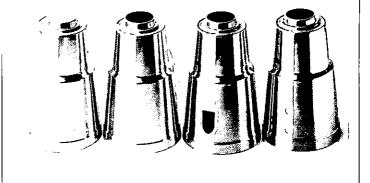
112 RIVISTA DI MECCANICA

2. Mediante una pressa meccanica da 100 t vengono eseguite varie gradatamente alla forma finale.

tro, per un'altezza di 78 mm; questa imbutitura viene effettuata esercitando una pressione sul premilamiera di 30 t.

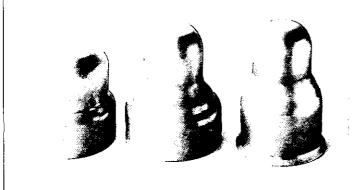
Nella seconda operazione (figura 1) avviene l'allungamento del bussolotto con una riduzione del diametro di orioperazioni che gine a 112 mm, mentre l'altezza viene conducono portata a 102 mm.

La terza fase è la troncatura che si



ve essere solubilizzato con un ciclo di subito la sgrossatura riscaldo che lo porterà a 1050 °C e con- di lucidatura seguente raffreddamento rapido, in meccanica e il maniera tale che si possano continuare le operazoni di imbutitura su un materiale più "morbido" (figura 3).

4. I pezzi dopo aver lavaggio, nonché la tranciatura del foro superiore e del beccuccio.









3. Il materiale incrudito viene riscaldato a 1050 °C e rafreddato rapidamente per

estremamente effettua mediante una bordatrice opportunamente attrezzata, ad altezza di 94-mm.

Nel quarto passaggio, realizzato alla essere sottoposto a pressa meccanica da 100 t, viene ininuova imbutitura. Si ziata la serie di operazioni che porteprocede poi alla ranno gradatamente alla forma finale conificazione e alla (figura 2); si ottiene infatti una riduzione calibratura del parziale dal diametro di 102 mm al diapezzo, che infine metro di 93 mm per un'altezza di 60 mm: viene troncato con la fase successiva consiste nel ridurre una bordatrice. ulteriormente il diametro, fino al valore di 66 mm sempre per un'altezza di 93 mm. Infine si "allunga" il pezzo fino ad un'altezza di 146 mm, ottenendo di conseguenza un diametro di 93 mm (figura 2).

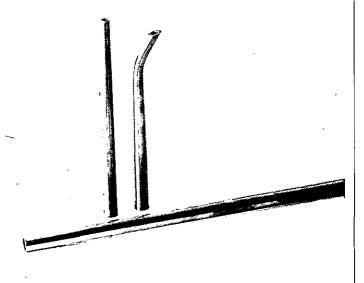
A questo punto il materiale, che si presenta estremamente incrudito, de-

Gli acciai austenitici hanno la particolarità di subire un elevato incrudimentio a causa delle lavorazioni meccaniche a freddo che comportano un aumento notevole delle caratteristiche tensili

L'ottavo passaggio è quello della conificazione e della calibratura del pezzo che daranno la forma finale all'imbutito (figura 3). Queste sequenze si 5. Il beccuccio eseguono su una pressa meccanica da 160 t: la troncatura ad altezza di 151 mm mediante bordatrice ultima le fasi di stampaggio del corpo principale del nostro oggetto (figura 3).

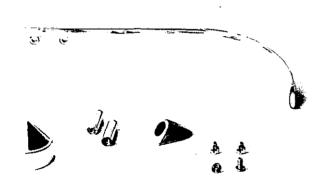
Nella figura 4 sono state riportate in- mediante

ricavato da tubi elettrouniti di acciaio AISI 304, forniti in barre commerciali. troncati e conificati martellatrice.





7. Il fondello, che nelle operazioni finali completa l'oliera.



6. Il manico ricavato da una sezione ellíttica di acciaio AISI 304 e troncato e piegato.

vece le operazioni di finitura superficiale del particolare, vale a dire: sgrossatura di lucidatura meccanica e lavaggio. Nella stessa foto si notano la tranciatura del foro superiore di riempimento eseguita con pressa eccentrica da 60 t, la tranciatura dell'alloggiamento del beccuccio e la coniatura delle sedi delle viti a saldare.

LA LAVORAZIONE DEL BECCUCCIO

Il beccuccio viene ricavato da tubi elettrouniti di acciaio AISI 304 forniti in barre commerciali, aventi diametro di 12 mm con uno spessore di 1 mm. La composizione chimica del materiale è qui di seguito riportata.

% C	% Si	% Mn	% Ni	% S	% Cr	% P
0,041	0,42	1,51	8,5	0,003	18,1	0,026

Questi vengono troncati a lunghezza di 170 mm e conificati per 130 mm mediante martellatrice, dopo di che vengono piegati e rifilati (figura 5).

LA LAVORAZIONE DEL MANICO

Il manico è ricavato da un trafilato a sezione ellittica, sempre di AISI 304, con dimensioni 21 x 5,5, mm; la composizione chimica è di seguito riportata.

% C	% Si	% Mn	% Ni	% Cr	% S	% P
0,028	0,35	1,30	9,44	18,34	0.003	0,029

Esso viene troncato a misura con una trancia con stampo tesa/coda e piegato mediante curvatrice (figura 6).

L'oliera viene completatata poi dal cappuccio, dal fondello (figura 7), dai distanziali, dal supporto del beccuccio e dalle viti.

L'azienda produttrice dell'oliera è la Serafino Zani - Via Zanagnolo 17 - 25066 Lumezzane Gazzolo (BS), che ha anche gentilmente concesso la documentazione fotografica.