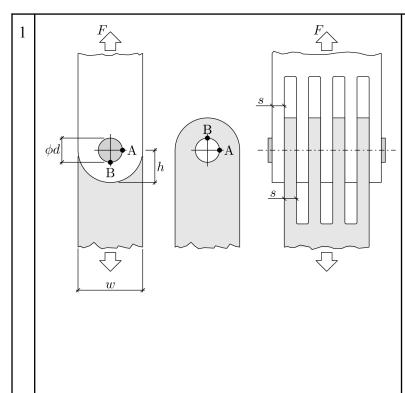
## ESAME SCRITTO COSTRUZIONE DI MACCHINE - 9 giugno 2025

I valori numerici sono da prodursi secondo le seguenti unità di misura:

- forze in [N]
- coppie in [Nmm]
- lunghezze in [mm]
- pressioni o componenti di tensione in [MPa]

Qualora siano disponibili formule interpolanti per il calcolo di grandezze necessarie allo svolgimento dell'esercizio, si richiede di usare queste ultime in luogo di valori puntuali estratti da diagrammi.



Si consideri il collegamento a cerniera in figura, i cui elementi sono riconducibili a rami di forcella in contatto con un singolo perno passante, con elementi cerniera realizzati in acciaio C20 e perno in acciaio C40.

Si considerino le seguenti dimensioni in mm: d=8, s=4.5, w=26, h=13. Il carico totale F è di 14000 N dall'origine.

Dopo aver identificato <u>i più critici</u> tra i rami di forcella, calcolare sugli stessi il valore della tensione teorica ai punti A  $\{\mathbf{r01}\}$  e B  $\{\mathbf{r02}\}$  e – assumendo per semplicità un valore unitario del coefficiente di sensibilità all'intaglio  $\eta_k$  – i relativi coefficienti di sicurezza a vita infinita  $\{\mathbf{r03}\}$  al punto A, e  $\{\mathbf{r04}\}$  al punto B. Eseguirne inoltre la verifica a taglio della forcella, determinando il valore della tensione tagliante  $\tau$   $\{\mathbf{r05}\}$  e il relativo coefficiente di sicurezza a vita infinita  $\{\mathbf{r06}\}$ .

Calcolare per tali elementi critici anche l'associata pressione media di contatto con il perno  $\{r07\}$ .

Calcolare infine il valore della tensione tagliante  $\tau$  {r08} in corrispondenza delle più critiche sezioni al passaggio di portata del perno, ossia quelli estremali.

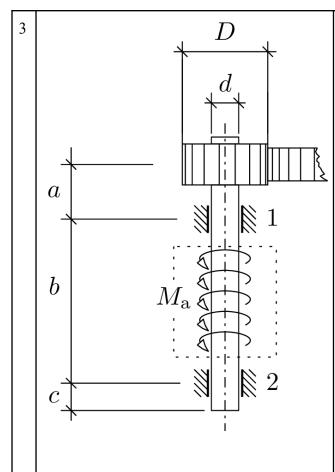
Si consideri un tubo di diametro interno 32 mm e di diametro esterno 62 mm, realizzato in acciaio con tensione di snervamento pari a 275 MPa, sollecitato da sola pressione interna.

Si calcoli la pressione di forzamento {r09} che porta il raggio di frontiera elastoplastica ad un valore di 23.5 mm mediano tra raggio interno ed esterno; si consideri quindi applicata al tubo una pressione di forzamento pari a tale valore.

Calcolare quindi:

- le componenti di tensione radiale {r10} e circonferenziale {r11} al bordo interno associate a tale pressione di forzamento;
- le componenti di tensione residue radiale {r12} e circonferenziale {r13} al raggio interno, una volta che tale pressione di forzamento viene rimossa.

Calcolare infine, la pressione che porta il raggio di frontiera elastoplastica pari al raggio interno (pressione di incipiente plasticizzazione) {r14} e al raggio esterno (pressione di scoppio) {r15}.



Si consideri l'albero di motore elettrico in figura, supposto per semplicità a diametro costante, utile a movimentare una trasmissione a ingranaggi. L'albero è costruito in acciaio C40.

Sono date le quote dimensionali a=14 mm, b=58 mm, c=12 mm, d=9.2 mm, e la coppia motrice trasmessa all'albero dagli avvolgimenti Ma=6.25 Nm.

Da specifiche, possono essere accoppiati al motore pignoni cilindrici a denti diritti di diametro compreso tra 36 mm e 160 mm, e angolo di pressione  $\alpha$  compreso tra 16° e 24°.

Determinare il valore di diametro pignone  $D=\{r16\}$  e angolo di pressione  $\alpha=\{r17\}$  che risultano peggiorativi per lo stato di sollecitazione dell'albero, e le conseguenti forze tangenziale  $\{r18\}$  e radiale  $\{r19\}$ . Calcolare quindi

• il momento flettente massimo {r20} agente sull'albero, le relative tensioni flessionali {r21} e il loro valore critico {r22};

Con riferimento alla sezione alla quale il momento flettente risulta massimo, calcolare

- lo sforzo di taglio {r23}, le associate tensioni taglianti {r24} e il loro valore critico {r25};
- il momento torcente {r26}, le associate tensioni taglianti {r27} e il loro valore critico {r28}.

Calcolare infine il coefficiente di sicurezza {r29} dell'albero.

Si consideri l'occhio di una biella per motore a combustione interna realizzata in acciaio 38NiCrMo4, riportante un atipico foro di lubrificazione sul fianco, di diametro *d*=1.5 mm.

Il raggio interno dell'occhio è pari a ri=11.5 mm, il raggio esterno è pari a re=16.5 mm e lo spessore assiale è pari a s=21 mm. Considerando un carico inerziale di trazione pari a F=9500 N a 5500 giri/min calcolare:

- lo sforzo normale alla sezione critica dell'occhio {r30};
- il momento flettente alla sezione critica dell'occhio {r31};
- le tensioni nominali da sforzo normale {r32} e da momento flettente {r33} alla sezione critica dell'occhio, calcolate ignorando la presenza del foro;

Assunto per il foro di lubrificazione un fattore di forma pari a 3 (foro piccolo,  $d \ll \{re-ri,s\}$ ) sia a sforzo normale che a flessione, calcolare

- la tensione teorica totale {r34}, il fattore di sensibilità all'intaglio {r35} e la tensione effettiva totale {r36};
- il coefficiente di sicurezza a vita infinita {r37} e il valore della tensione critica utilizzata {r38}.

